

МІНІСТЕРСТВО ОСВІТИ І НАУКИ УКРАЇНИ
Національний університет кораблебудування
імені адмірала Макарова

М. Р. ТКАЧ, С. О. МОРГУН, А. С. ПОЗНАНСЬКИЙ

**РОЗРАХУНКОВО-ГРАФІЧНІ РОБОТИ
З ТЕОРЕТИЧНОЇ МЕХАНІКИ
НА БАЗІ СИСТЕМИ Mathcad**

ЧАСТИНА I. СТАТИКА

*Рекомендовано Методичною радою НУК
як методичні вказівки*
Електронне видання
комбінованого використання на DVD-ROM



МИКОЛАЇВ • НУК • 2018

УДК 531.2(076)

T48

Укладачі:

М. Р. Ткач, д-р техн. наук, професор

С. О. Моргун, канд. техн. наук, викладач

А. С. Познанський, канд. техн. наук, ст. викладач

Рецензент А. І. Тарасенко, канд. техн. наук, доцент

Ткач М. Р.

Т 48 Розрахунково-графічні роботи з теоретичної механіки на базі системи Mathcad. Частина I. Статика / М. Р. Ткач, С. О. Моргун, А. С. Познанський. – Миколаїв : НУК, 2018. – 131 с.

Уміщено розрахунково-графічні роботи з розділу "Статика" і наведено ілюстровані приклади їх розв'язання за допомогою інформаційних технологій. Призначено для студентів вищих навчальних закладів. Також можуть бути використані для самостійного вивчення методів і принципів розрахунку типових завдань з курсу теоретичної механіки "Статика".

УДК 531.2(076)

Навчальне видання

**ТКАЧ Михайло Романович
МОРГУН Сергій Олександрович
ПОЗНАНСЬКИЙ Андрій Станіславович**

**РОЗРАХУНКОВО-ГРАФІЧНІ РОБОТИ
З ТЕОРЕТИЧНОЇ МЕХАНІКИ
НА БАЗІ СИСТЕМИ Mathcad
ЧАСТИНА I. СТАТИКА**

Методичні вказівки

Комп'ютерне верстання *Т. М. Чередніченко*

© Ткач М. Р., Моргун С. О., Познанський А. С., 2018

© Національний університет кораблебудування
імені адмірала Макарова, 2018

Формат 60×84/16. Ум. друк. арк. . Обсяг даних.

Тираж прим. Вид. № . Зам. № .

Видавець і виготовник Національний університет кораблебудування
імені адмірала Макарова

просп. Героїв України, 9, м. Миколаїв, 54025

E-mail : publishing@nuos.edu.ua

Свідоцтво суб'єкта видавничої справи ДК № 2506 від 25.05.2006 р.

Завдання №1. Рівновага твердого тіла під дією довільної плоскої системи сил

Знайти реакції опор заданої конструкції. Значення величин навантажень наведено в табл. 1, схеми конструкцій зображено на рис. 1.1–1.3. Сили P задаються в кН, моменти сил M – кН·м, максимальна інтенсивність розподіленого навантаження q – в кН/м. Розмір $a = 1$ м. Розподілене навантаження діє перпендикулярно по відношенню до відповідного елемента конструкції.

Таблиця 1

Варіант	P , кН	M , кН·м	q , кН/м	Варіант	P , кН	M , кН·м	q , кН/м
1	16	25	10	16	18	11	10
2	35	46	12	17	25	23	15
3	8	35	2	18	4	36	18
4	15	30	14	19	6	55	24
5	12	27	8	20	17	28	32
6	14	45	5	21	9	30	16
7	20	10	17	22	5	15	18
8	38	60	20	23	39	65	28
9	27	48	22	24	42	70	36
10	31	52	30	25	40	72	42
11	29	44	24	26	37	25	44
12	34	15	26	27	46	68	15
13	32	27	41	28	10	30	25
14	40	39	6	29	2	18	40
15	48	32	8	30	50	20	10

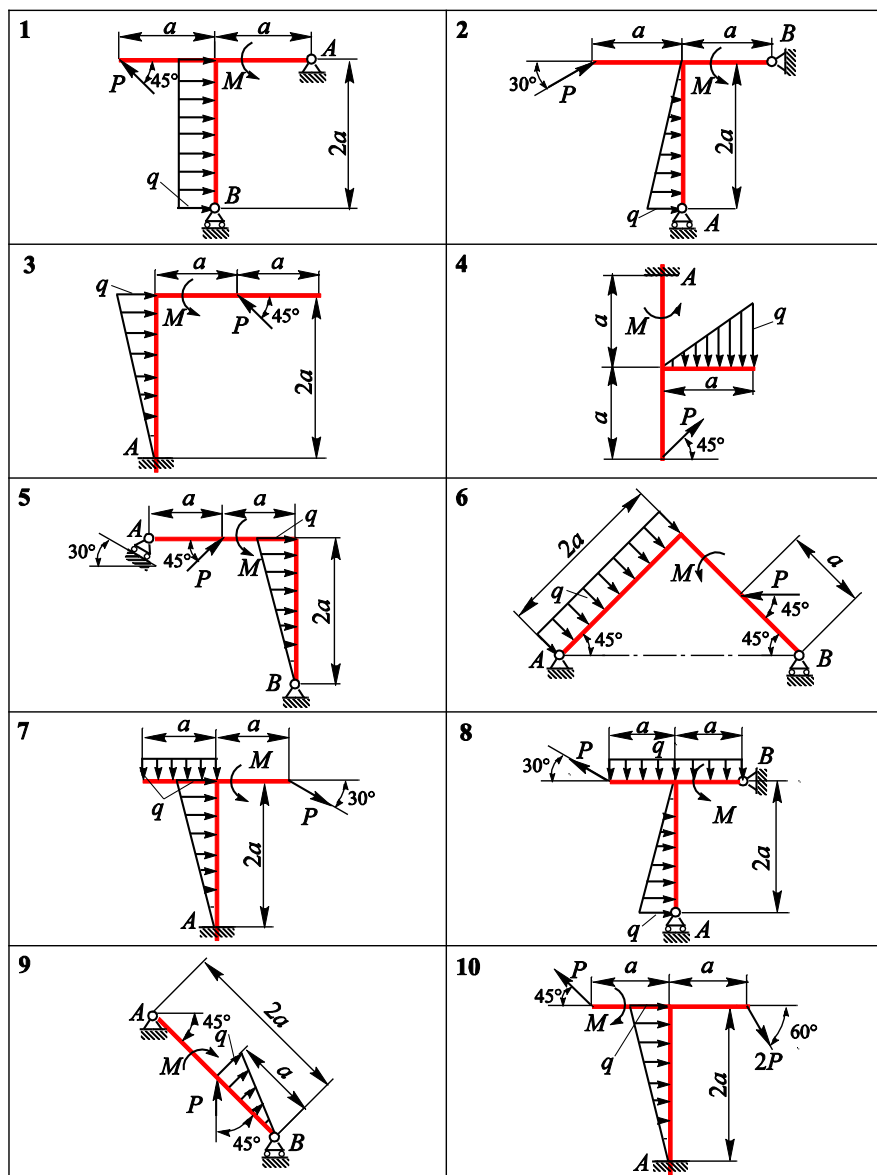


Рис. 1

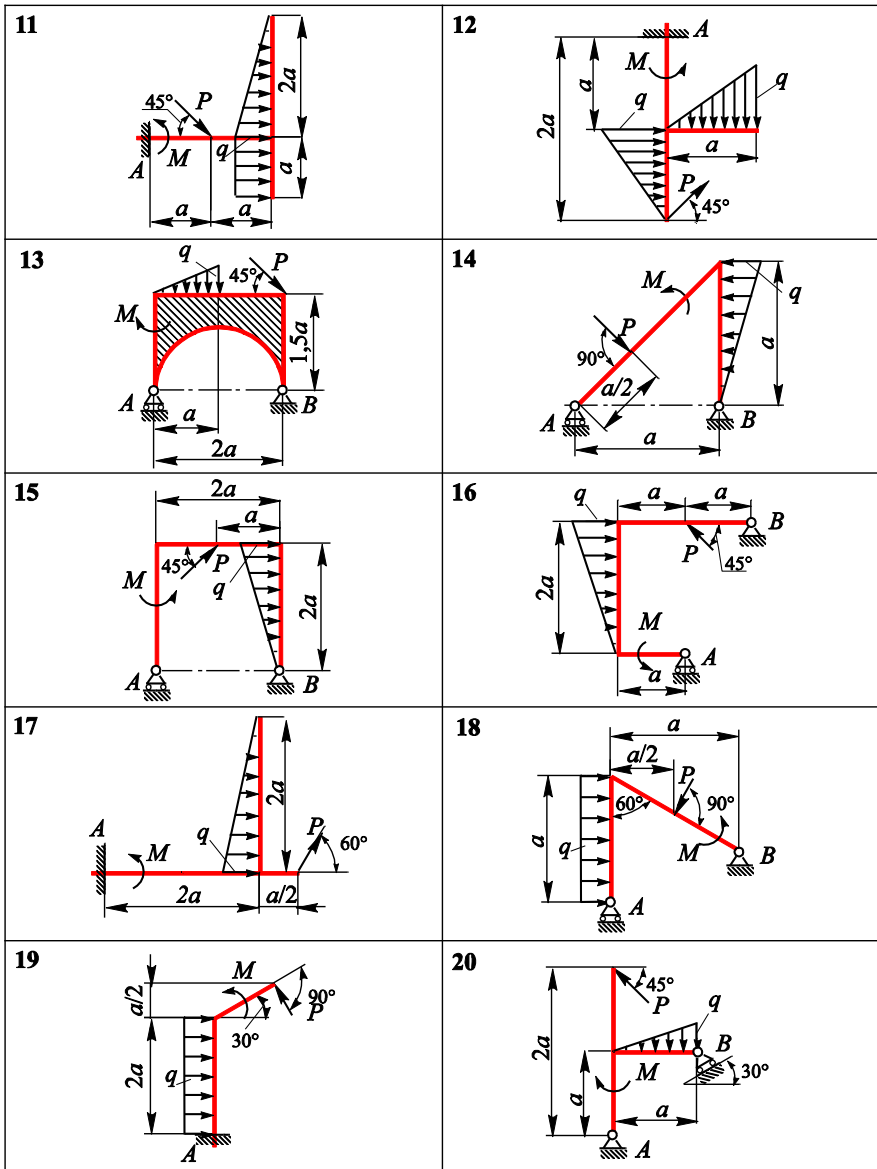


Рис. 2

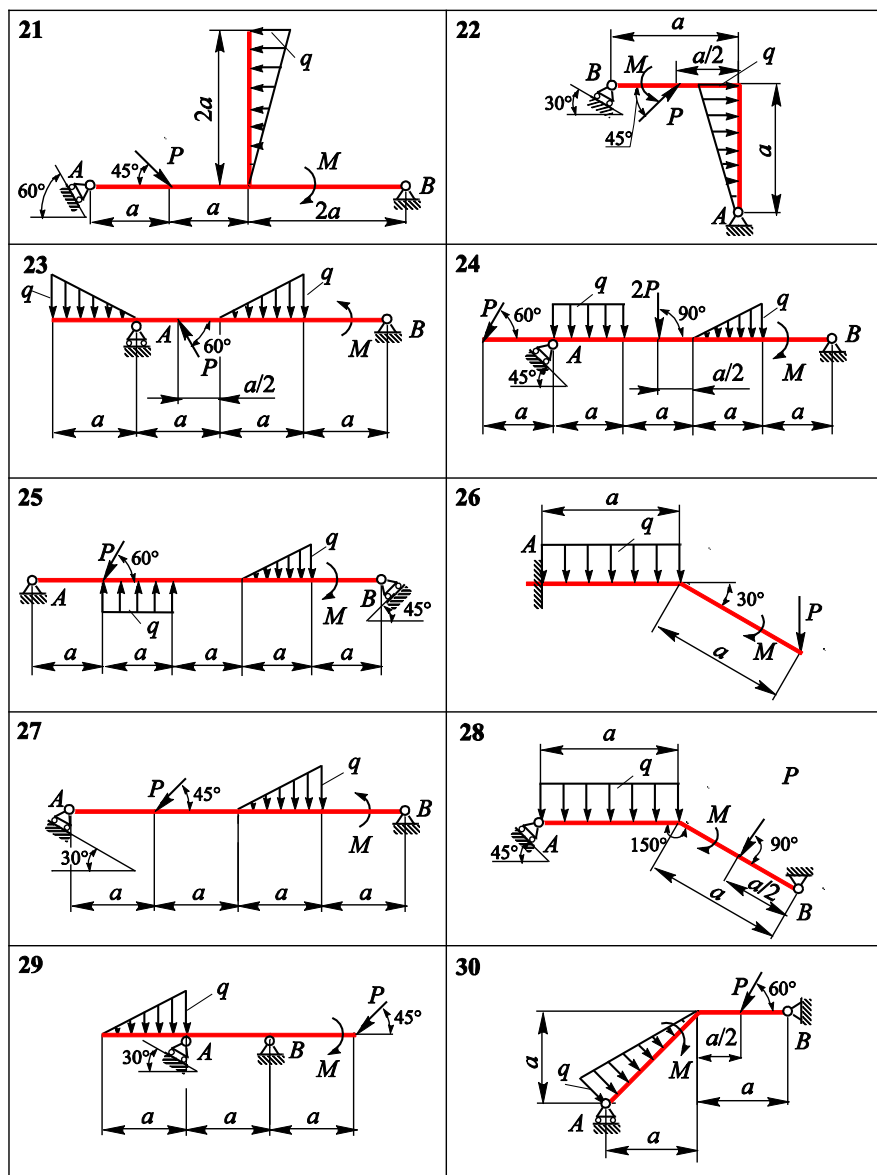


Рис. 3

Завдання №2. Визначення реакцій опор та сил в стрижнях плоскої ферми

Знайти реакції опор та сили в стрижнях заданої конструкції методом вирізання вузлів.

Значення модулів сил наведено в табл. 2, схеми конструкцій зображено на рис. 2.1–2.3. Сили P задаються в кН.

Таблиця 2

Варіант	P , кН	Варіант	P , кН
1	16	16	36
2	30	17	38
3	8	18	40
4	32	19	42
5	14	20	44
6	20	21	46
7	22	22	48
8	24	23	50
9	26	24	52
10	28	25	54
11	10	26	56
12	12	27	58
13	14	28	60
14	32	29	62
15	34	30	64

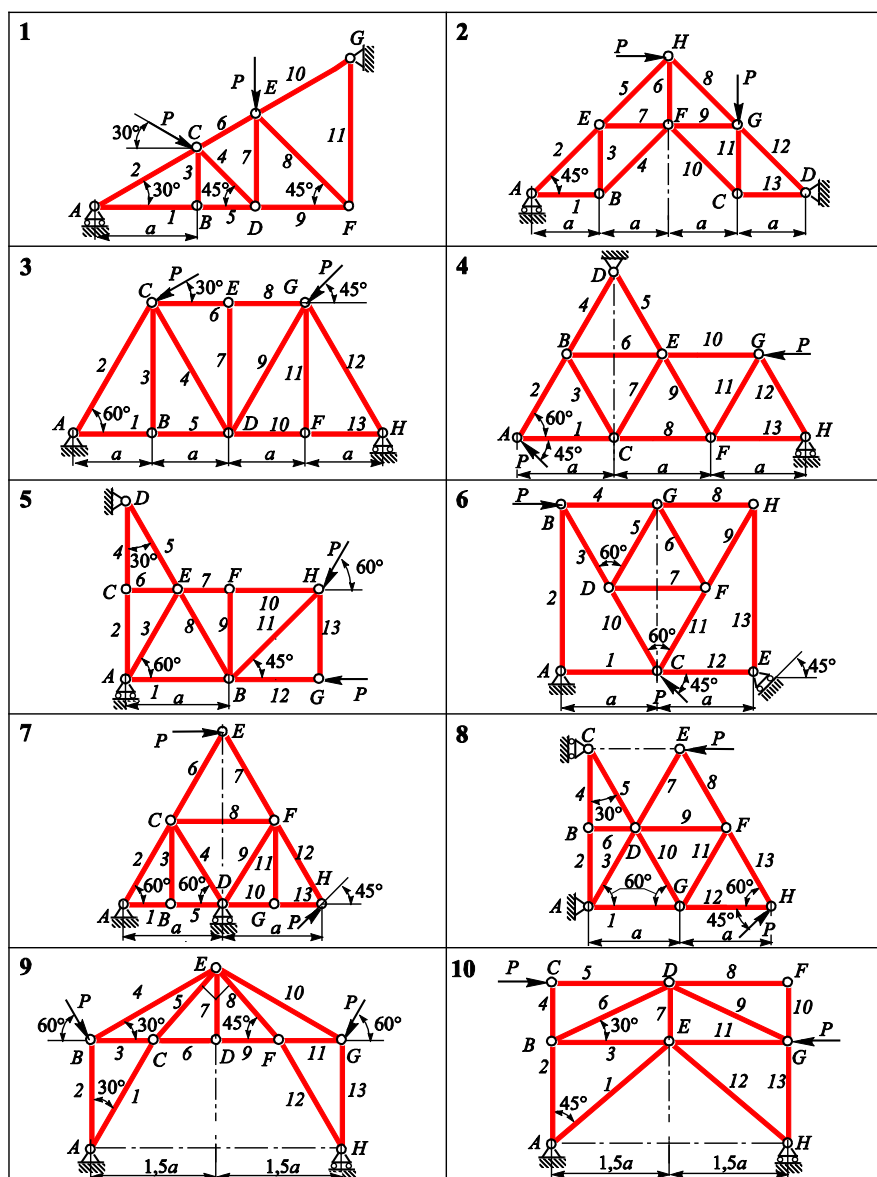


Рис. 4

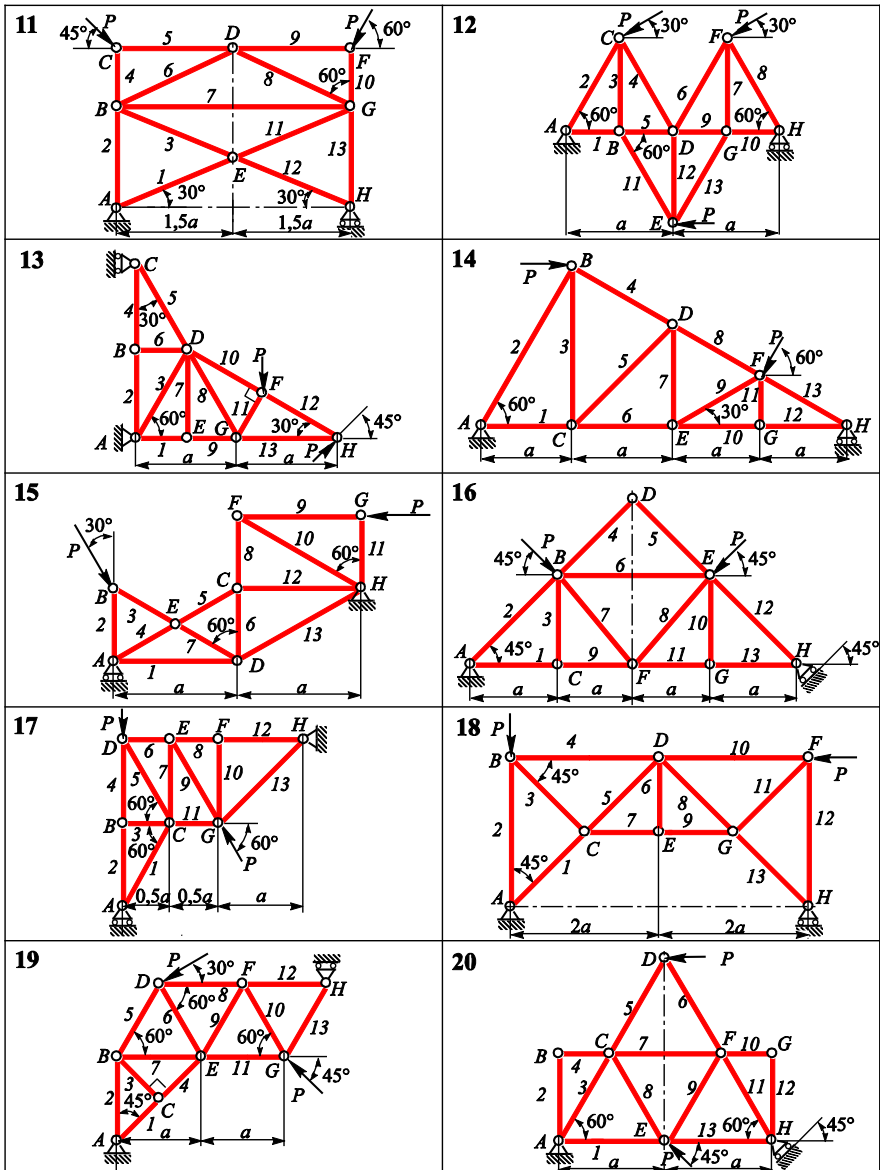


Рис. 5

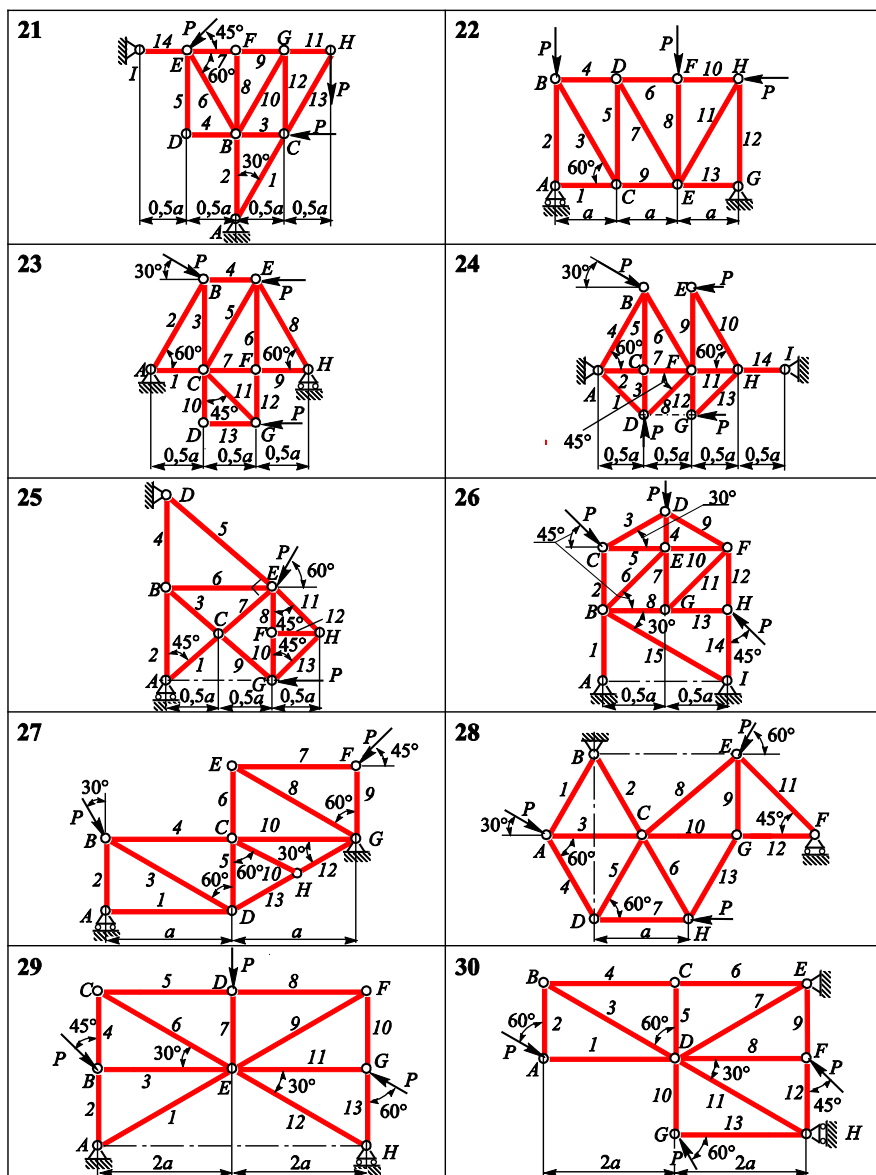


Рис. 6

Завдання №3. Визначення реакцій опор конструкції, складеної з двох частин

Знайти реакції опор і тиск в проміжних шарнірах заданої конструкції, складеної з двох частин. Значення величин навантажень наведено в табл. 3, схеми конструкцій зображено на рис. 3.1–3.3. Сили задаються в кН, моменти сил – кН·м, інтенсивність розподіленого навантаження q – в кН/м, а розміри – в метрах.

Таблиця 3

Варі- ант	P_1	P_2	M_1	M_2	q	Варі- ант	P_1	P_2	M_1	M_2	q
1	0,6	–	2,5	1,0	1,00	16	1,0	1,5	3,5	1,5	0,10
2	0,5	0,8	2,6	–	–	17	1,5	2,0	2,0	1,5	0,15
3	0,8	1,0	3,5	2,0	0,20	18	0,8	1,5	3,0	–	0,10
4	1,5	3,0	3,0	–	0,40	19	0,6	1,8	3,5	–	0,14
5	1,2	2,7	2,7	–	0,10	20	0,7	1,6	3,2	–	0,12
6	1,4	1,2	2,5	–	0,15	21	0,8	1,8	3,0	2,5	0,14
7	1,6	1,0	2,0	0,8	0,20	22	0,5	0,6	3,5	–	0,15
8	1,5	0,6	3,0	–	0,10	23	1,4	1,2	3,6	–	0,12
9	2,0	–	2,5	0,5	0,20	24	1,2	1,4	2,8	1,6	0,18
10	0,8	–	3,0	–	0,10	25	1,6	1,5	3,3	–	0,14
11	1,5	1,0	2,5	–	0,10	26	1,5	1,6	1,8	–	0,18
12	2,0	0,8	3,5	1,5	0,20	27	1,4	1,8	3,5	0,6	0,16
13	1,0	0,6	1,5	2,0	0,15	28	1,2	1,4	3,0	–	0,13
14	0,5	–	4,0	–	0,10	29	1,5	2,0	2,5	–	0,20
15	0,6	2,0	2,5	–	0,20	30	1,5	2,0	2,5	0,5	0,20

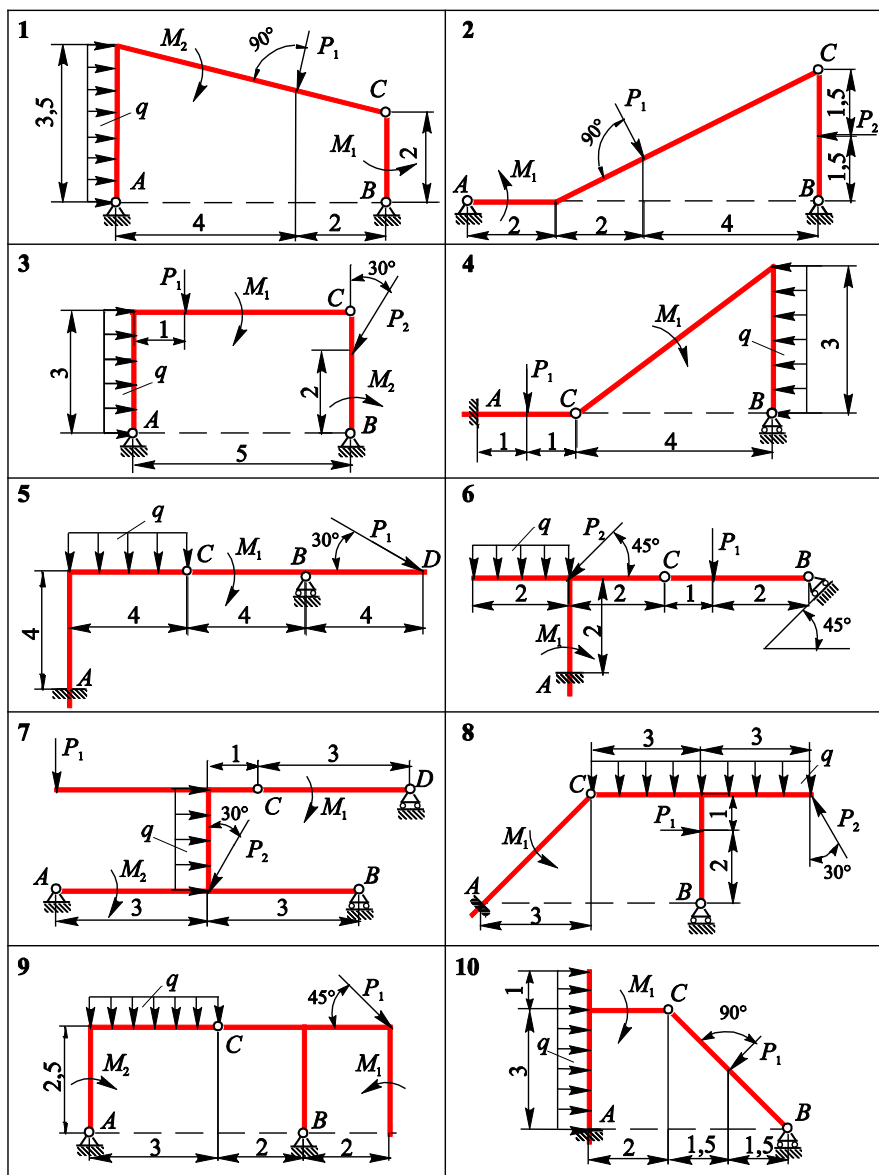


Рис. 7

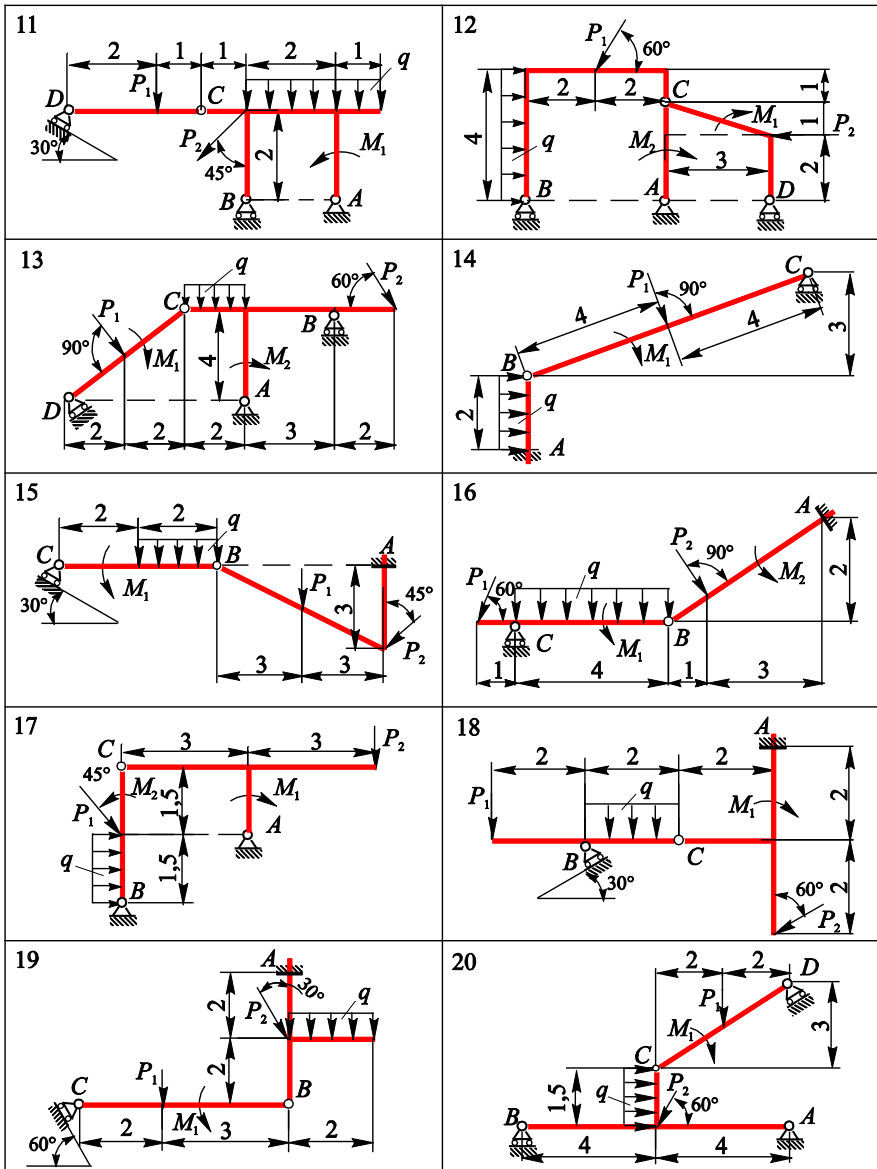


Рис. 8

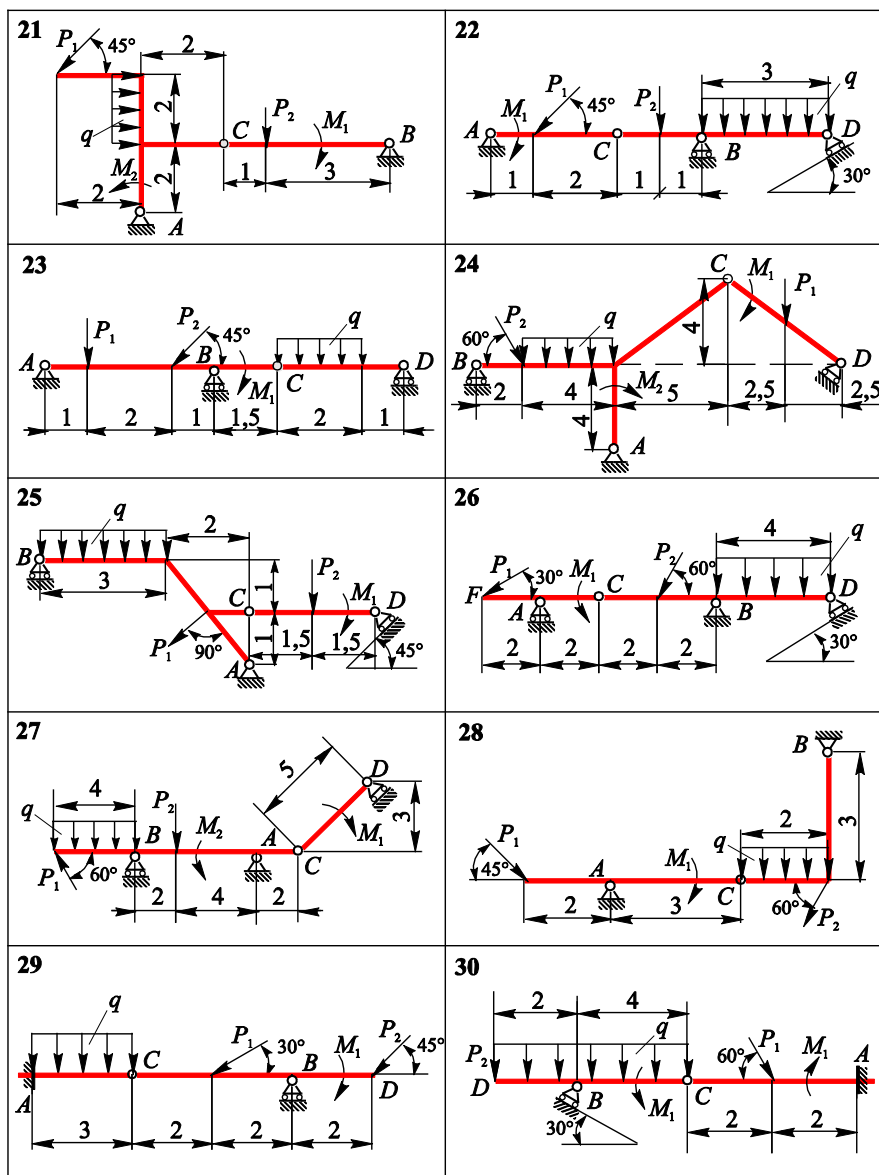


Рис. 9

Завдання №4. Приведення просторової системи сил до простішого виду

Привести систему сил до простішого виду. Задані системі сил зображено на рис. 4.1–4.3. Модулі сил та відповідні відстані дано в табл. 4. Сили задано в Н, моменти сил в кН·м, а розміри – в метрах.

Таблиця 4

Варіант	P_1	P_2	P_3	P_4	M	a	b	c
1	15	25	35	20	100	5,0	5,0	5,0
2	35	25	15	10	200	3,0	3,0	3,0
3	12	16	14	—	50	1,5	5,0	2,5
4	14	12	16	—	25	5,0	2,5	1,5
5	4	6	8	10	100	0,6	0,3	0,2
6	20	24	10	20	200	0,3	0,4	0,4
7	4	2	8	30	50	2,0	1,0	1,0
8	15	20	30	—	100	3,0	4,0	2,0
9	18	11	13	15	50	9,0	8,0	7,0
10	15	25	35	20	100	2,0	3,0	4,0
11	8	10	8	10	150	2,0	2,0	2,0
12	8	4	6	20	75	3,0	4,0	2,0
13	12	16	14	—	50	1,5	5,0	2,5
14	14	12	16	—	500	4,5	6,0	3,5
15	10	16	20	30	200	3,0	4,0	4,0
16	10	10	10	20	100	3,0	4,0	4,0
17	20	30	10	40	200	3,5	4,5	6,0
18	16	12	14	18	400	8,0	7,0	9,0
19	18	11	13	20	200	9,0	8,0	7,0
20	15	25	35	40	100	4,0	4,0	4,0
21	35	15	25	—	200	4,0	2,0	3,0
22	25	35	15	—	100	3,0	4,0	2,0
23	10	20	30	—	50	3,0	4,0	3,0
24	20	30	20	30	100	1,0	1,0	2,0
25	8	12	20	26	200	1,0	4,0	3,0
26	6	20	10	8	250	4,0	8,0	6,0
27	20	30	10	—	150	4,5	6,0	3,0
28	16	14	12	20	100	8,0	7,0	9,0
29	18	11	13	15	50	9,0	8,0	7,0
30	10	20	30	20	150	4,5	6,0	3,5

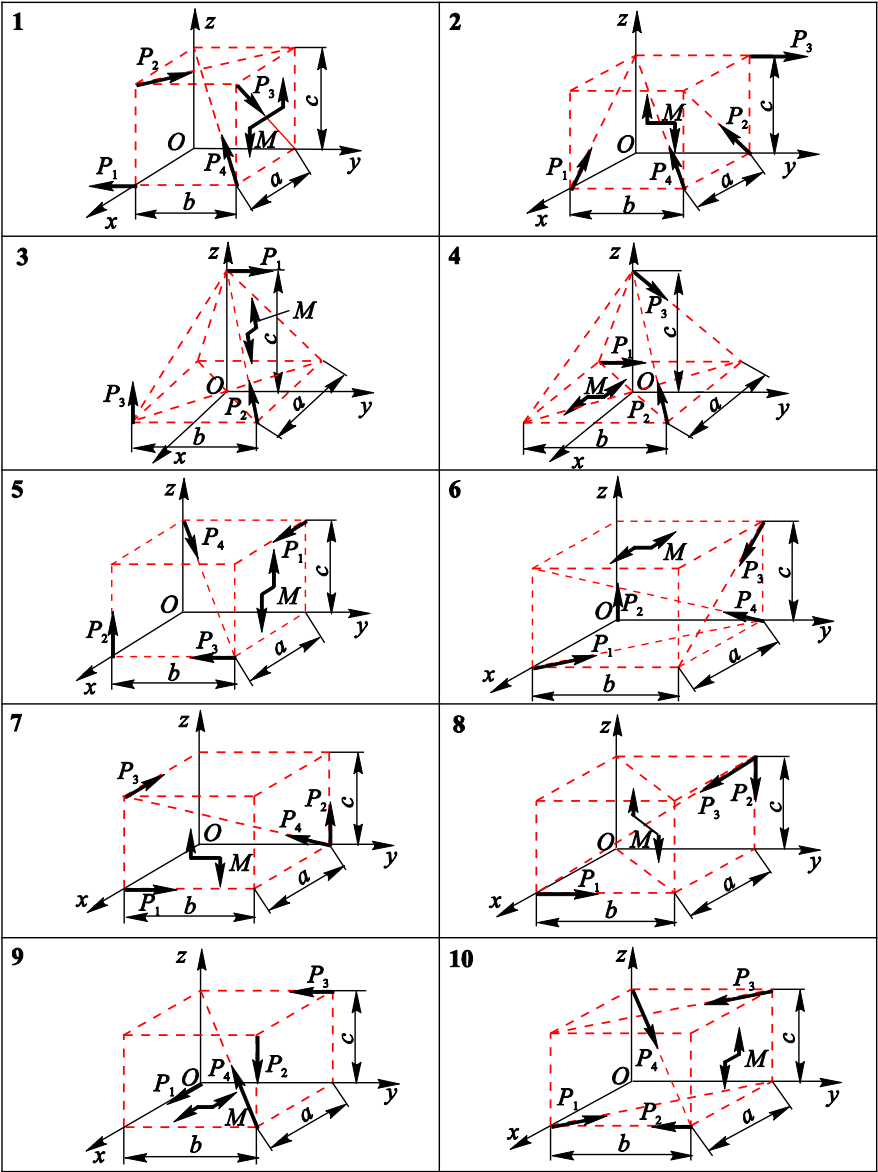


Рис. 10

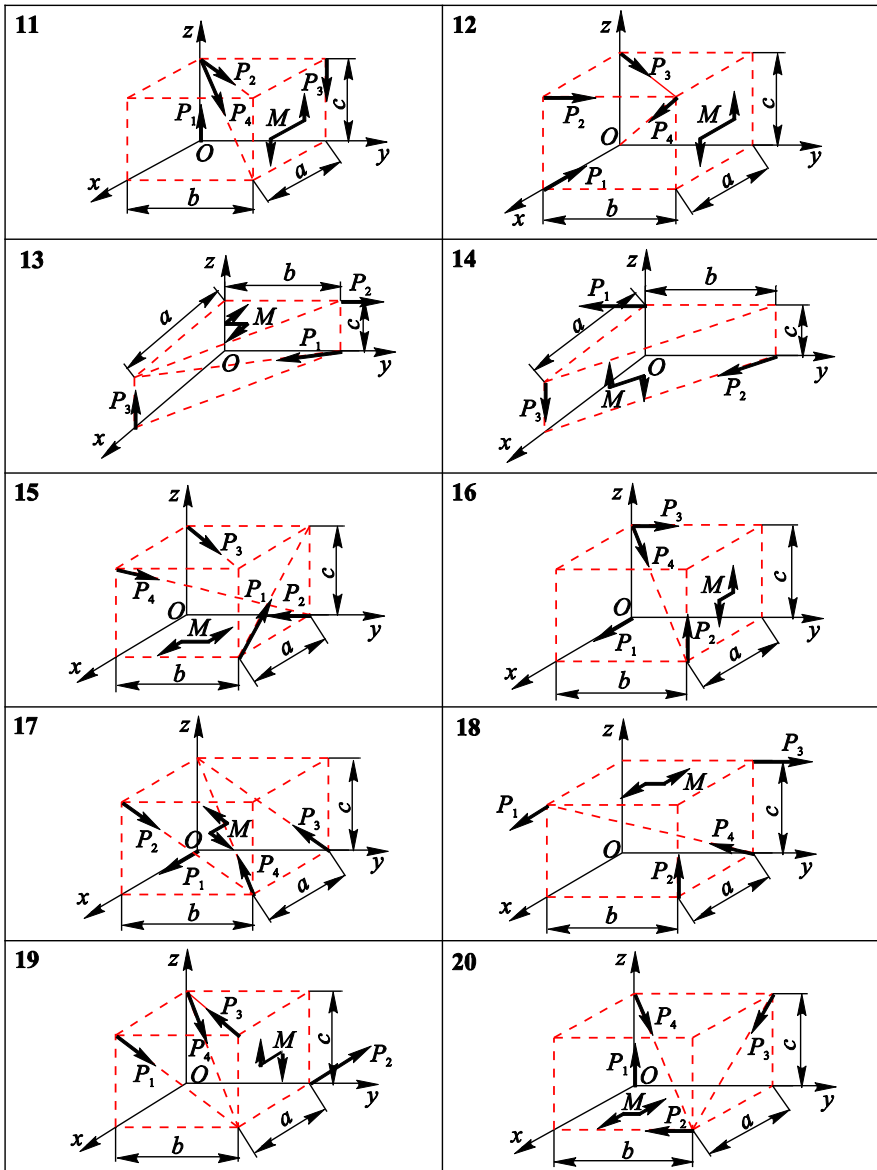


Рис. 11

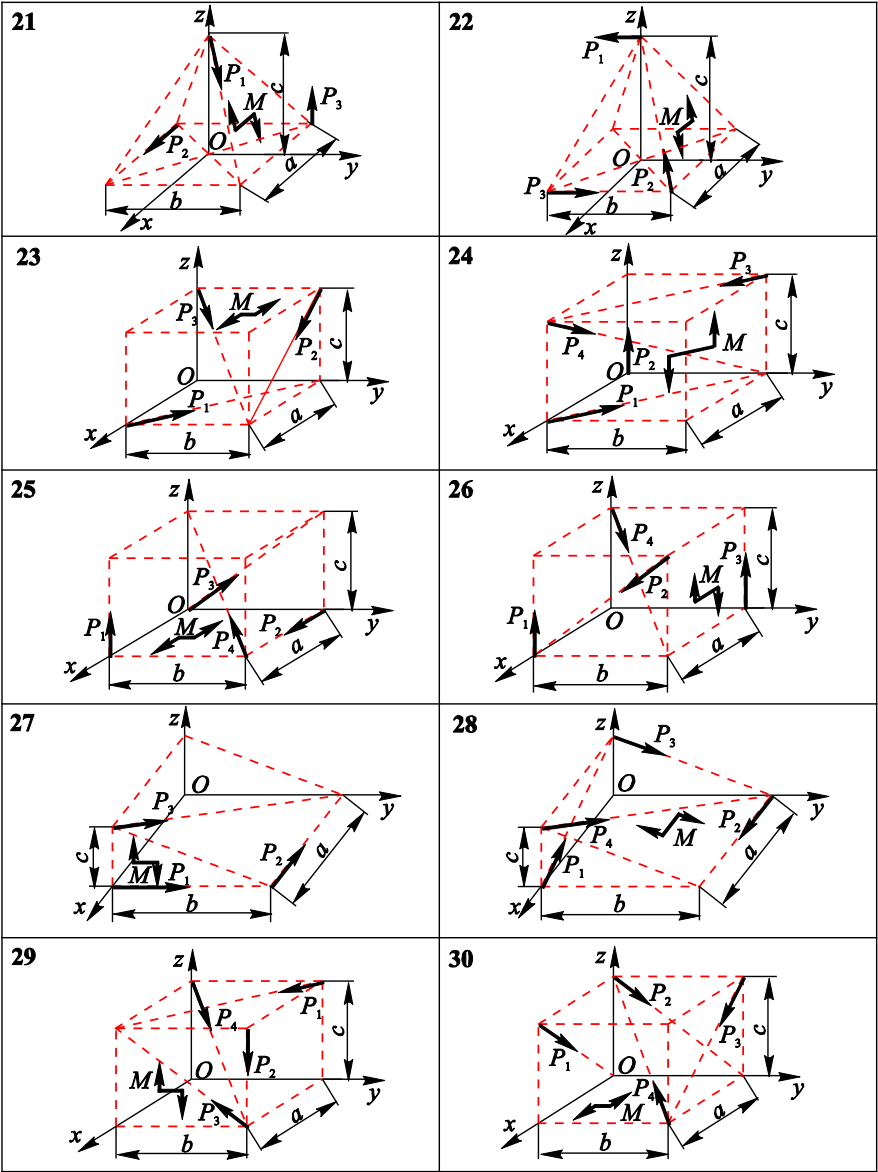


Рис. 12

Завдання С-5. Визначення реакцій опор та зусиль для рівноваги твердого тіла у просторі

Знайти силу P , що забезпечує рівновагу заданої просторової конструкції, а також реакції опор. Схеми конструкцій зображено на рис. 5.1–5.3. Модулі сил та необхідні розміри наведено в табл. 5.1. Сили задаються в кН, моменти сил – в кН·м, а відстані – в метрах. Сила G розташована паралельно вісі Az . Модуль сили T удвічі більше модулю сили t , а значення $\delta=5 \cdot 10^{-3}R$.

Таблиця 5.1

Варіант	Q	T	G	a	b	c	R	r	M
1	2	–	20	0,20	0,30	0,10	0,15	0,05	4,0
2	4	–	2	0,20	0,10	0,30	0,10	0,10	–
3	6	–	4	0,15	0,15	0,20	0,20	0,15	–
4	3	–	2	0,30	0,20	0,40	0,15	0,10	5,0
5	5	–	3	0,30	0,40	0,20	0,20	0,15	2,0
6	1	4	2	0,40	0,30	0,20	0,20	0,10	3,0
7	–	3	1	0,30	0,10	0,05	0,18	0,06	2,0
8	4	6	3	0,20	0,40	0,15	0,20	0,10	3,0
9	5	–	3	0,20	0,15	0,10	0,30	0,40	–
10	1	4	2	0,30	0,40	0,20	0,20	0,10	2,0
11	–	2	1	0,20	0,30	0,15	0,15	0,10	4,0
12	–	–	10	–	–	–	–	–	5,0
13	10	–	5	0,40	0,30	0,20	0,25	0,15	3,0
14	–	2	1	0,30	0,90	0,20	0,30	0,10	2,0
15	3	–	2	0,60	0,20	0,40	0,20	0,05	2,5
16	4	–	2	0,50	0,30	–	–	–	2,0
17	2	–	1	0,15	0,10	0,20	0,20	0,05	1,0
18	6	–	2	0,60	0,40	0,60	–	–	3,0
19	–	8	2	0,20	0,30	0,40	0,20	0,15	–
20	4	–	–	0,60	0,40	0,20	–	–	–
21	2	4	–	0,40	0,60	0,30	0,20	0,10	1,0
22	–	–	5	0,20	0,50	0,30	–	–	2,0
23	–	–	4	0,40	0,30	0,50	–	–	3,0
24	5	–	2	–	–	–	–	–	1,0
25	2	–	3	0,50	0,50	0,60	–	–	2,0
26	3	–	1	0,20	0,60	0,40	–	–	3,0
27	–	–	1	0,50	0,30	–	–	–	1,0
28	2	–	6	0,30	0,10	0,50	0,10	0,15	0,2
29	–	4	3	0,15	0,20	0,15	0,15	0,10	0,5
30	–	–	4	0,40	0,30	0,10	–	–	1,0

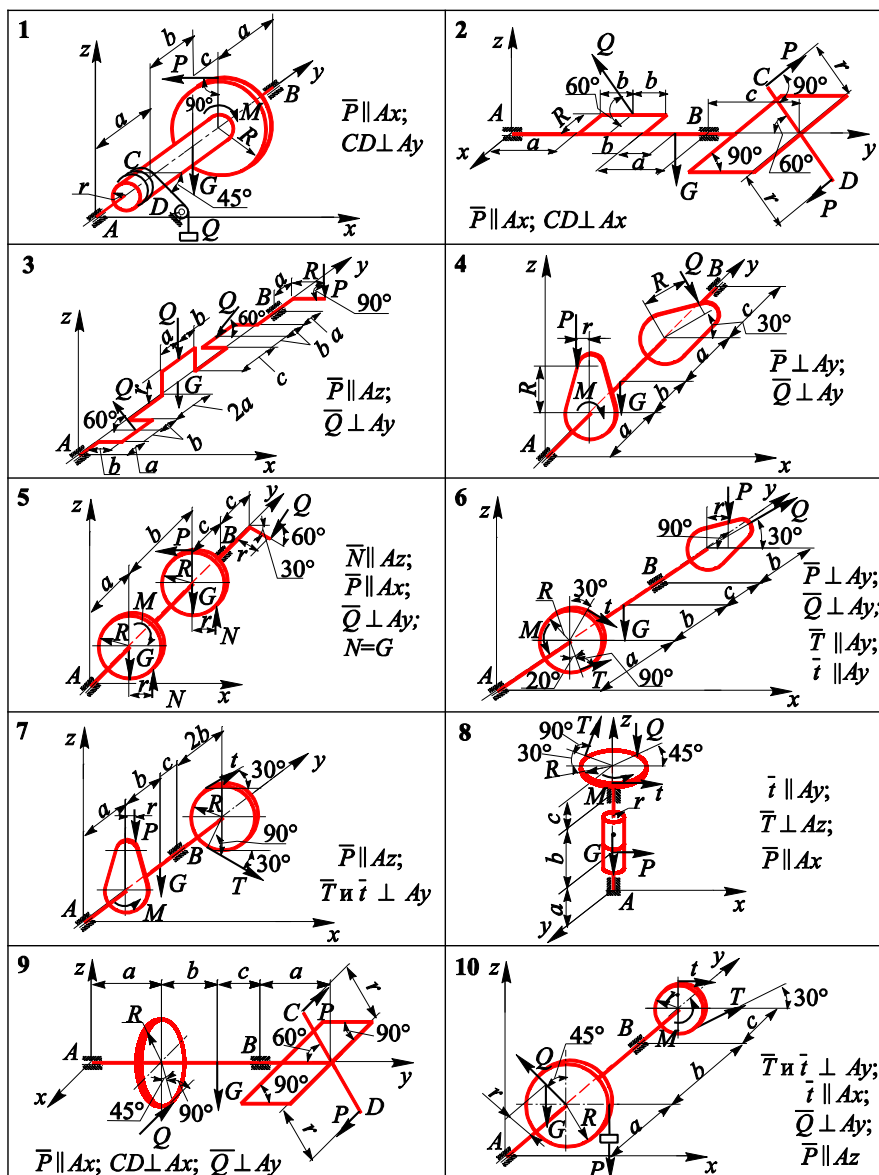


Рис. 13

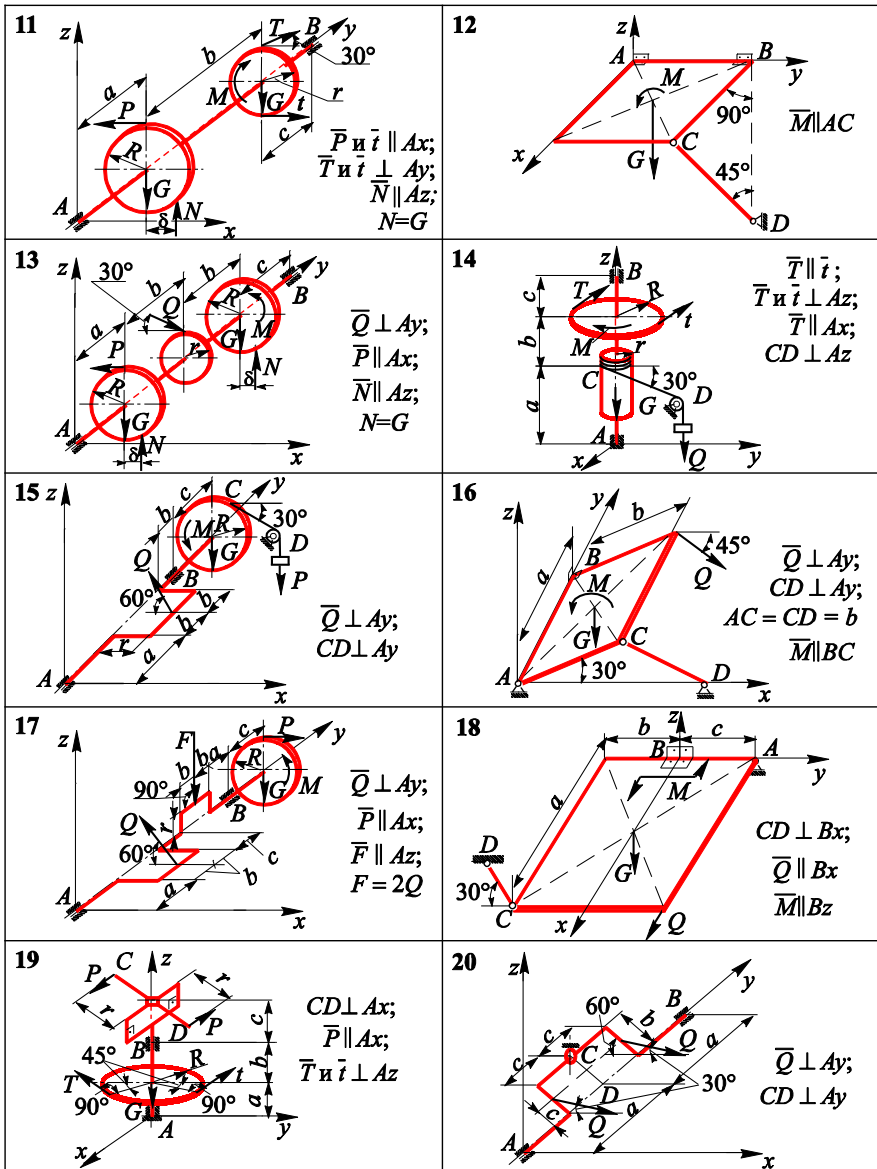


Рис. 14

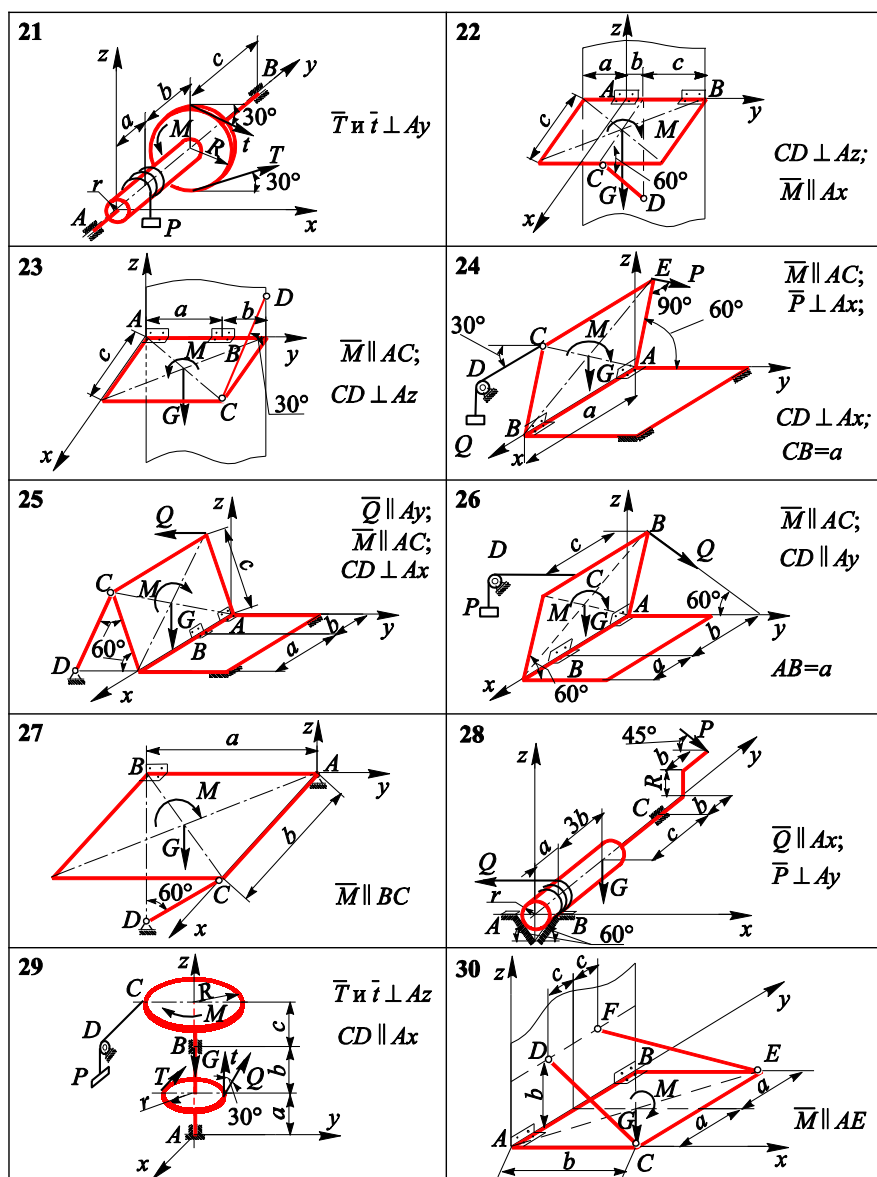


Рис. 15

Завдання №6. Визначення положення центру ваги проскої фігури

Знайти координати центра ваги фігури, що зображено на рис. 6.1–6.3. Розміри фігур задано у міліметрах.

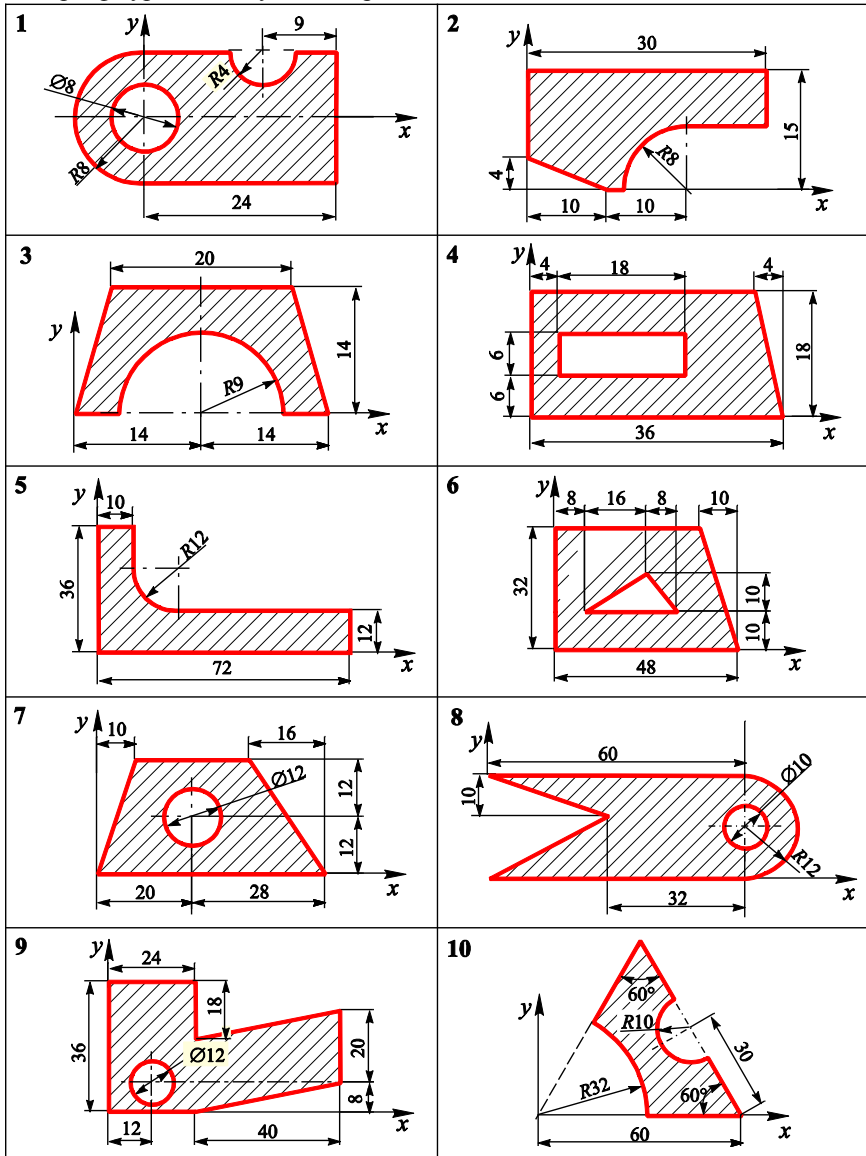


Рис. 16

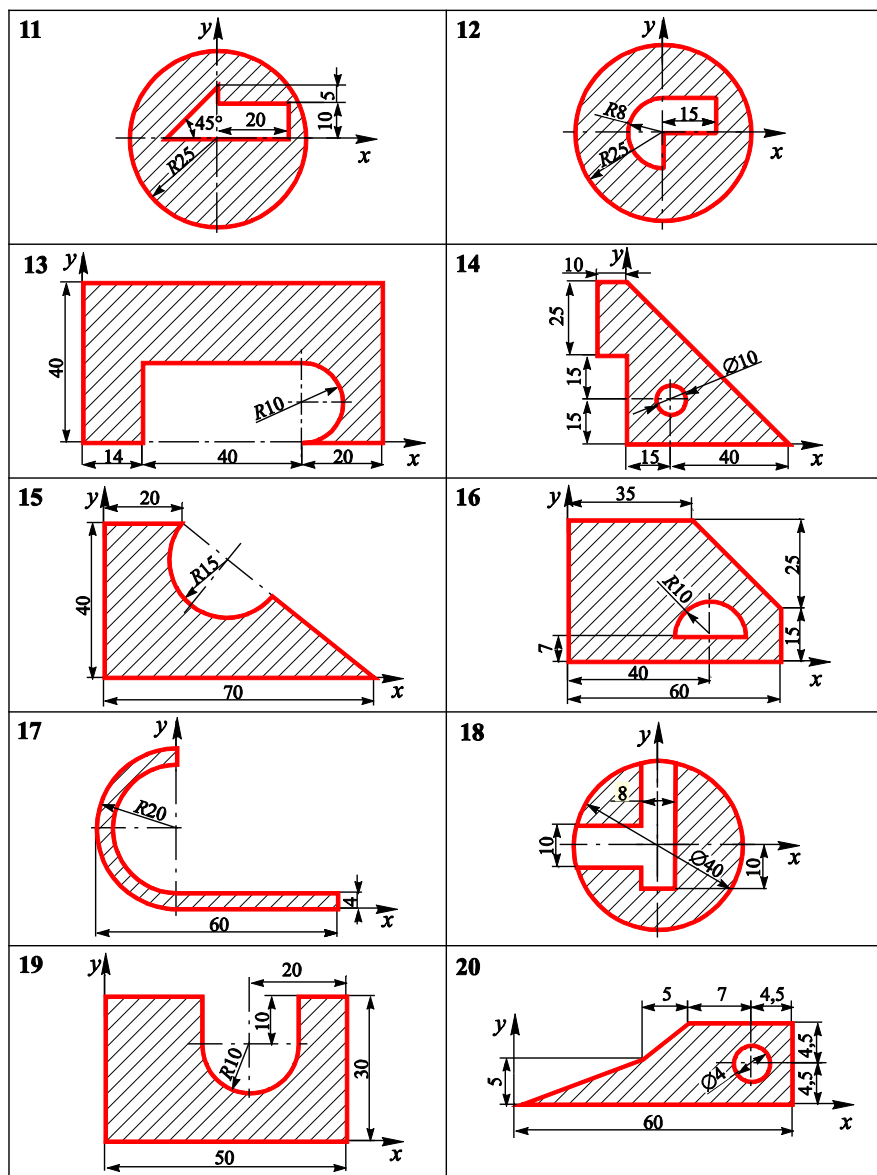


Рис. 17

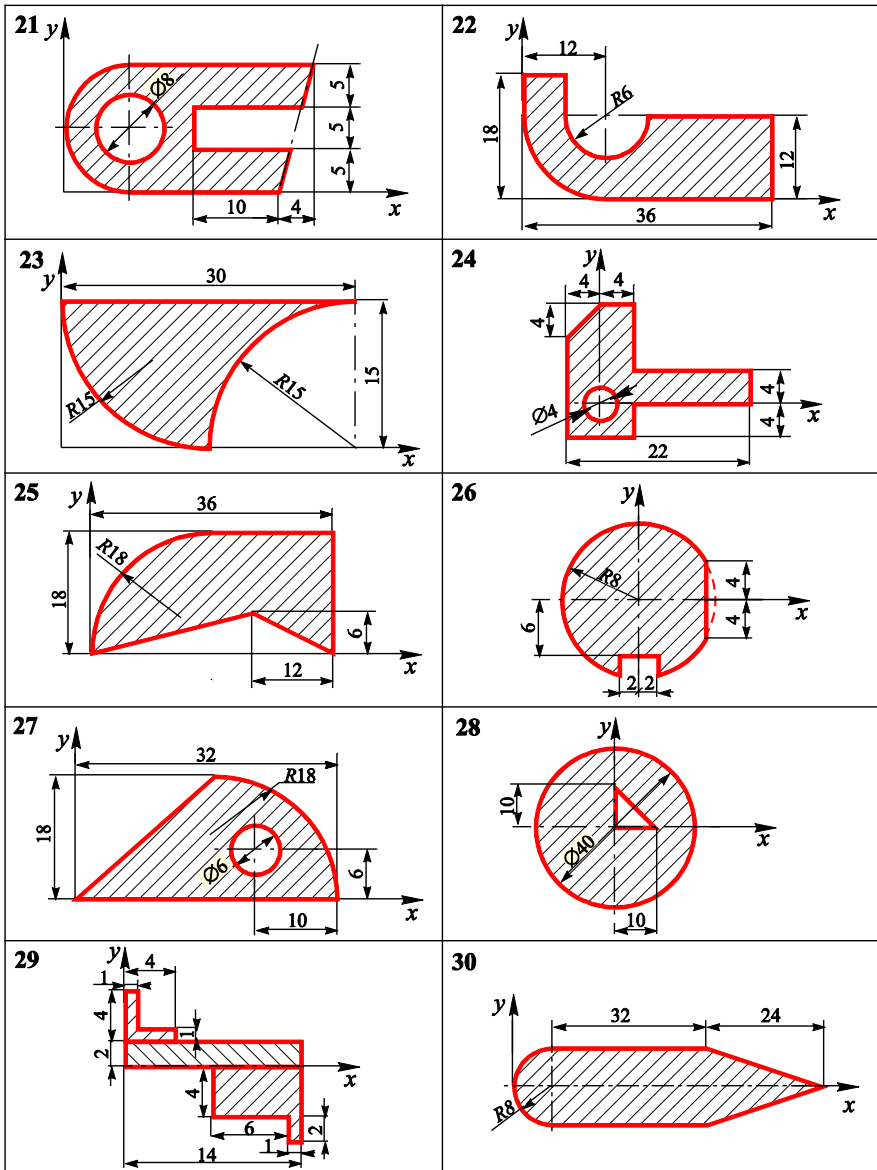


Рис. 18

Задача №1. Рівновага твердого тіла під дією довільної плоскої системи сил

Знайти реакції опор заданої конструкції (рис. 19). Зовнішні сили P задано у кН, моменти M – у кН·м, рівномірно розподілене навантаження q – у кН/м, а розміри конструкції – в метрах.

Вихідні данні

$$P := 25 \text{ kN}$$

$$q := 20 \frac{\text{kN}}{\text{m}}$$

$$M := 40 \text{ kN} \cdot \text{m}$$

$$a := 1 \text{ m}$$

$$\alpha := 45^\circ$$

$$\beta := 60^\circ$$

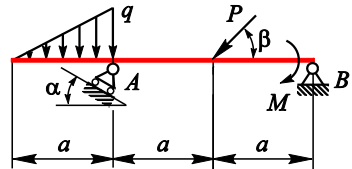


Рис 19. Плоска конструкція

Замінімо розподілене по закону трикутника навантаження q еквівалентною зосередженою силою Q .

$$Q := \int_{x_1}^{x_2} q(x) dx.$$

Довжина прольоту, до якого прикладено розподілене навантаження дорівнює a . Тоді:

$$x_1 := 0$$

$$x_2 := a$$

$$q(x) := q \cdot \frac{x}{a}$$

$$Q := \int_{x_1}^{x_2} q(x) dx = 5 \times 10^3 \text{ N}$$

Зосереджену силу Q завжди прикладено у центрі тяжіння епюри навантаження q . Визначимо центр тяжіння епюри навантаження.

$$x_C := \frac{\int_{x_1}^{x_2} q(x) \cdot x dx}{Q} = 0.667 \text{ m}$$

Розрахункова схема (Design scheme)

Наведемо рівняння рівноваги системи (рис. 20).

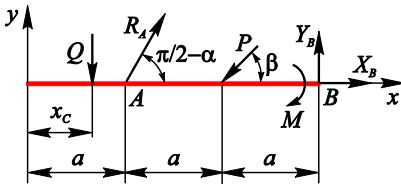


Рис 20. Розрахункова схема конструкції

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь x . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum X_i = 0 :$$

$$R_A \cdot \cos\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) - P \cdot \cos(\beta) + X_B = 0$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum Y_i = 0 :$$

$$-Q + R_A \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) - P \cdot \sin(\beta) + Y_B = 0$$

Запишемо рівняння моментів сил та реакцій опор відносно точки B .

$$\sum M_B = 0 :$$

$$Q \cdot (3 \cdot a - x_C) - R_A \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) \cdot 2 \cdot a + P \cdot \sin(\beta) \cdot a - M = 0$$

Перетворимо рівняння таким чином, щоб отримати розмірність сили для його елементів.

$$Q \cdot \left(\frac{3 \cdot a - x_C}{a}\right) - R_A \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) \cdot 2 + P \cdot \sin(\beta) \cdot a - \frac{M}{a} = 0$$

Запишемо систему рівнянь рівноваги конструкції в кінцевому вигляді.

$$\begin{aligned}
 RA \cdot \cos\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) - P \cdot \cos(\beta) + XB &= 0 \\
 -Q + RA \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) - P \cdot \sin(\beta) + YB &= 0 \\
 Q \cdot \frac{3 \cdot a - X_C}{a} - RA \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) \cdot 2 + P \cdot \sin(\beta) \cdot a - \frac{M}{a} &= 0
 \end{aligned}$$

Використовуємо матричний метод вирішення системи рівнянь, що отримано.

$$\begin{aligned}
 XB + 0 \cdot YB + RA \cdot \cos\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) &= P \cdot \cos(\beta) \\
 0 \cdot XB + YB + RA \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) &= Q + P \cdot \sin(\beta) \\
 0 \cdot XB + 0 \cdot YB - RA \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) \cdot 2 &= -Q \cdot \frac{3 \cdot a - X_C}{a} - P \cdot \sin(\beta) \cdot a + \frac{M}{a}
 \end{aligned}$$

Формуємо матрицю коефіцієнтів – A та вектор-столбець правих частин – B .

$$\begin{aligned}
 A &:= \begin{pmatrix} 1 & 0 & \cos\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) \\ 0 & 1 & \sin\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) \\ 0 & 0 & -2 \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \alpha\right) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0.5 \\ 0 & 1 & 0.866 \\ 0 & 0 & -1.732 \end{pmatrix} \\
 B &:= \begin{pmatrix} P \cdot \cos(\beta) \\ Q + P \cdot \sin(\beta) \\ -Q \cdot \frac{3 \cdot a - X_C}{a} - P \cdot \sin(\beta) \cdot a + \frac{M}{a} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1.25 \times 10^4 \\ 2.665 \times 10^4 \\ 1.668 \times 10^4 \end{pmatrix} N
 \end{aligned}$$

Вектор-столбець рішень отримано рішенням матричного рівняння з використанням функції **Isolve**.

$$Reaction := Solve(A, B) = \begin{pmatrix} 1.732 \times 10^4 \\ 3.499 \times 10^4 \\ -9.632 \times 10^3 \end{pmatrix} N$$

Значення реакцій опор

$$XB := Reaction_{0,0} = 1.001 \times 10^4 N$$

$$YB := Reaction_{1,0} = 2.916 \times 10^4 N$$

$$RA := Reaction_{2,0} = 3.524 \times 10^3 N$$

Перевірка результатів рішення

Для перевірки результатів рішення побудуємо силовий багатокутник (рис. 21). Особливості побудови векторів сил в системі Mathcad наведено в Додатку №1.

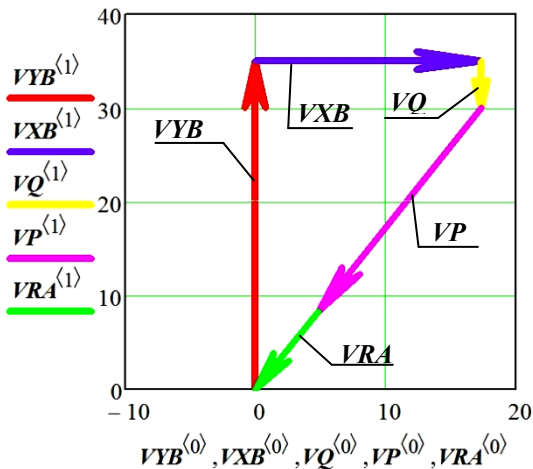


Рис 21. Силовий багатокутник плоскої конструкції

Силовий багатокутник замкнений, отже головний вектор плоскої збіжної системи сил, прикладеної до твердотільної конструкції, дорівнює нулю.

Побудуємо діаграму, на якій наочно позначено величину та знак моментів активних сил та пар сил, що діють на задану твердотільну конструкцію, та моменти реакцій її опор (рис. 22). По осі абсцис відкладаємо відстань від

початку координат до точки прикладення сил та реакцій. По осі ординат задаємо величини моментів сил та реакцій.

Знайдемо величини моментів усіх активних сил та реакцій.

$$MQ := -Q \cdot X_C = -3.333 \times 10^3 J$$

$$MRA := RA \cdot \sin(90^\circ - \alpha) \cdot a = -8.341 \times 10^3 J$$

$$MP := -P \cdot \sin(\beta) \cdot 2 \cdot a = -4.33 \times 10^4 J$$

$$MYB := YB \cdot 3 \cdot a = 1.05 \times 10^5 J$$

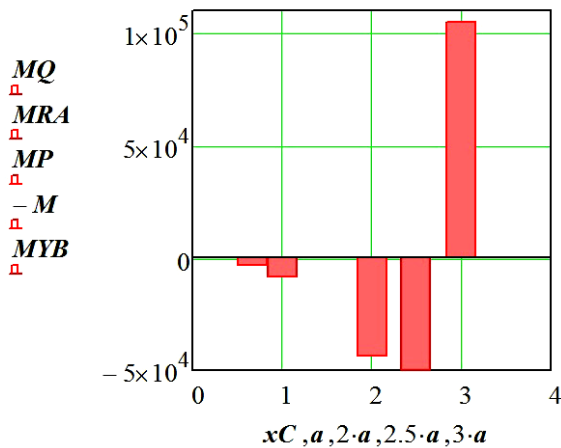


Рис 22. Моменти сил та реакцій опор плоскої конструкції відносно точки А

Головний момент сил та реакцій опор плоскої конструкції відносно точки А дорівнює нулю.

Висновок: Так як головний вектор та головний момент плоскої збіжної системи сил, прикладеної до твердотільної конструкції дорівнюють нулю, то рішення вірне

Задача №2.1 Розрахунок реакцій опор та сил в стрижнях плоскої ферми методом вирізання вузлів

Знайти реакції опор та сили в стрижнях плоскої ферми (рис. 23). Зовнішні сили F , прикладені у вузлах конструкції задано у кН.

Вихідні дані

$$\begin{aligned} F1 &:= 18 \text{ кН} & \alpha &:= 45^\circ \\ F2 &:= 15 \text{ кН} & \beta &:= 60^\circ \\ F3 &:= 5 \text{ кН} & \gamma &:= 45^\circ \\ a &:= 4 \text{ м} \end{aligned}$$

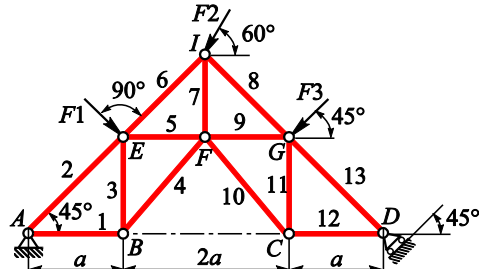


Рис 23. Плоска ферма

Розрахункова схема

Спочатку визначимо реакції опор конструкції (рис. 24), а саме X_a , Y_a та R_d . Для цього запишемо рівняння рівноваги, спроектувавши усі зовнішні сили та реакції в опорах конструкції на вісі X і Y , а також запишемо рівняння моментів відносно точки D .

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

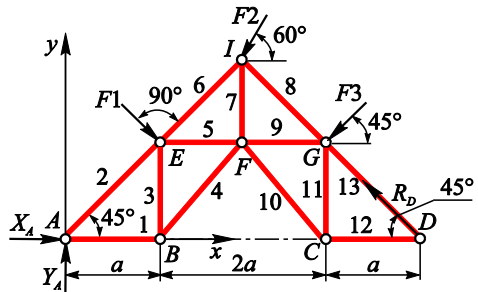


Рис 24. Розрахункова схема плоскої ферми

$$\sum X_i = 0:$$

$$X_a + F1 \cdot \cos(\alpha) - F2 \cdot \cos(\beta) - F3 \cdot \cos(\gamma) - R_d \cdot \cos(\alpha) = 0$$

$$X_a - R_d \cdot \cos(\alpha) = -F1 \cdot \cos(\alpha) + F2 \cdot \cos(\beta) + F3 \cdot \cos(\gamma)$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum Y_i = 0:$$

$$Y_a - F1 \cdot \sin(\alpha) - F2 \cdot \sin(\beta) - F3 \cdot \sin(\gamma) + R_d \cdot \sin(\alpha) = 0$$

$$Y_a + R_d \cdot \sin(\alpha) = F1 \cdot \sin(\alpha) + F2 \cdot \sin(\beta) + F3 \cdot \sin(\gamma)$$

Запишемо рівняння моментів відносно точки D .

$$\begin{aligned}\sum MD &= 0 : \\ F3 \cdot \cos(\gamma) \cdot a + F3 \cdot \sin(\gamma) \cdot a + F2 \cdot \cos(\beta) \cdot 2 \cdot a + F2 \cdot \sin(\beta) \cdot 2 \cdot a - \\ - F1 \cdot \cos(\alpha) \cdot a + F1 \cdot \sin(\alpha) \cdot 3 \cdot a - Ya \cdot 4 \cdot a &= 0 \\ Ya \cdot 4 &= F3 \cdot \cos(\gamma) + F3 \cdot \sin(\gamma) + F2 \cdot \cos(\beta) \cdot 2 + F2 \cdot \sin(\beta) \cdot 2 - \\ - F1 \cdot \cos(\alpha) + F1 \cdot \sin(\alpha) \cdot 3\end{aligned}$$

Запишемо систему рівнянь рівноваги конструкції в кінцевому вигляді.

$$\begin{aligned}Xa + 0 \cdot Ya - Rd \cdot \cos(\alpha) &= -F1 \cdot \cos(\alpha) + F2 \cdot \cos(\beta) + F3 \cdot \cos(\gamma) \\ 0 \cdot Xa + Ya + Rd \cdot \sin(\alpha) &= F1 \cdot \sin(\alpha) + F2 \cdot \sin(\beta) + F3 \cdot \sin(\gamma) \\ 0 \cdot Xa + Ya \cdot 4 + 0 \cdot Rd &= F3 \cdot \cos(\gamma) + F3 \cdot \sin(\gamma) + F2 \cdot \cos(\beta) \cdot 2 + \\ + F2 \cdot \sin(\beta) \cdot 2 - F1 \cdot \cos(\alpha) + F1 \cdot \sin(\alpha) \cdot 3\end{aligned}$$

Формуємо матрицю коефіцієнтів – A та вектор-столбець правих частин – B .

$$\begin{aligned}A &:= \begin{pmatrix} 1 & 0 & -\cos(\alpha) \\ 0 & 1 & \sin(\alpha) \\ 0 & 4 & 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & -0.707 \\ 0 & 1 & 0.707 \\ 0 & 4 & 0 \end{pmatrix} \\ B &:= \begin{pmatrix} -F1 \cdot \cos(\alpha) + F2 \cdot \cos(\beta) + F3 \cdot \cos(\gamma) \\ F1 \cdot \sin(\alpha) + F2 \cdot \sin(\beta) + F3 \cdot \sin(\gamma) \\ F3 \cdot \cos(\gamma) + F3 \cdot \sin(\gamma) + F2 \cdot \cos(\beta) \cdot 2 + \\ + F2 \cdot \sin(\beta) \cdot 2 - F1 \cdot \cos(\alpha) + F1 \cdot \sin(\alpha) \cdot 3 \end{pmatrix}\end{aligned}$$

Вектор-столбець рішень отримано рішенням матричного рівняння з використанням функції *Isolve*.

$$reaction := Isolve(A, B) = \begin{pmatrix} 9.185 \times 10^3 \\ 1.838 \times 10^4 \\ 1.538 \times 10^4 \end{pmatrix} N$$

Значення реакцій опор

$$Xa := reaction_{0,0} = 9.185 \times 10^3 N$$

$$Ya := Reaction_{1,0} = 1.838 \times 10^4 N$$

$$Rd := Reaction_{2,0} = 1.538 \times 10^4 N$$

Для перевірки результатів рішення побудуємо силовий багатокутник (рис.25). Особливості побудови векторів сил в системі **Mathcad** наведено в Додатку №2.

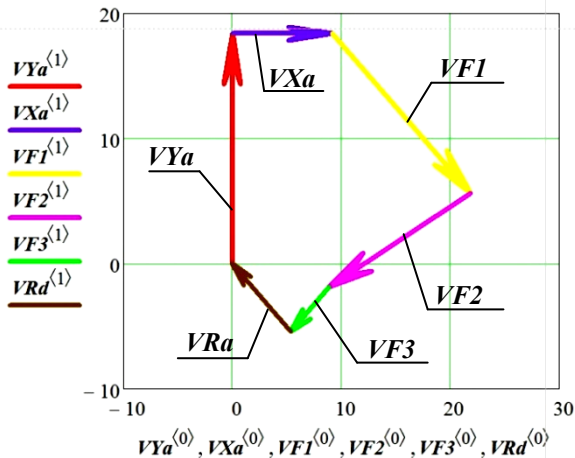


Рис 25. Силовий багатокутник плоскої конструкції

Побудуємо діаграму, на якій наочно позначено величину та знак моментів активних сил, що діють на задану ферму, та моменти реакцій її опор (рис. 26). По осі абсцис відкладаємо відстань від точки *E* до точок прикладення сил та реакцій. По осі ординат задаємо величини моментів сил та реакцій.

Знайдемо величини моментів усіх активних сил та реакцій опор ферми.

$$MYa := -Ya \cdot a = -7.351 \times 10^4 J$$

$$MXa := Xa \cdot a = 3.674 \times 10^4 J$$

$$MF2 := F2 \cdot \cos(\beta) \cdot a - F2 \cdot \sin(\beta) \cdot a = -2.196 \times 10^4 J$$

$$MF3 := -F3 \cdot \sin(\gamma) \cdot 2 \cdot a = -2.828 \times 10^4 J$$

$$MRd := -Rd \cdot \cos(45^0) \cdot a + Rd \cdot \sin(45^0) \cdot 3 \cdot a = 8.702 \times 10^4 J$$

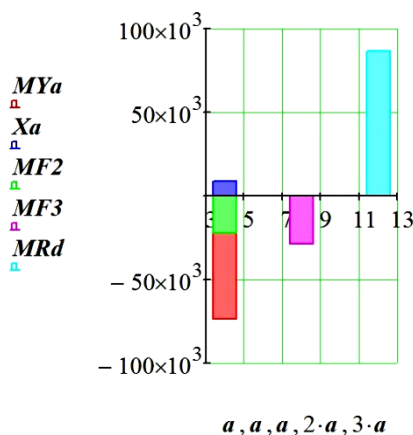


Рис 26. Моменти сил та реакцій опор
плоскої ферми відносно точки E

дять, та реакції в яких не відомі. При розрахунках вважаємо, що напрям усіх реакцій в стрижнях є додатним, тобто вони спрямовані в напрямку від вузла вздовж стрижня.

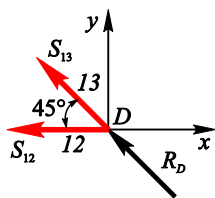


Рис 27 Розрахункова
схема для вузла D

Спочатку потрібно визначити вузол, в якому збігається не більше двох стрижнів, реакції в яких є невідомими. Це робиться для того, щоб у двох рівняннях рівноваги, які можна записати для плоскої системи було не більше двох невідомих.

Тому спочатку наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла D та стрижнів 12, 13 (рис. 27). Невідомі є реакції стрижнів S_{12} , S_{13} . Відомою є реакція опори R_d .

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned} \sum X_i &= 0: \\ -S_{12}D - Rd \cdot \cos(\alpha) - S_{13}D \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ -S_{12} - Rd \cdot \cos(\alpha) - S_{13} \cdot \cos(\alpha) &= 0 \end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

Головний момент сил та реакцій опор плоскої ферми відносно точки E дорівнює нулю.

Висновок: Так як головний вектор та головний момент плоскої збіжної системи сил, прикладеної до плоскої ферми дорівнюють нулю, то реакції її опор визначені вірно.

Скористаємося методом вирізання вузлів. Для цього розіб'ємо систему на ряд підсистем, кожна з яких складається з вузла та лише двох стрижнів, що з нього виходять.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0 : \\ Rd \cdot \sin(\alpha) + S_{13} D \cdot \sin(\alpha) &= 0 \\ S_{13} &= -Rd\end{aligned}$$

З цих двох рівнянь знаходимо реакції S_{13} та S_{12} .

$$\begin{aligned}S_{13} &:= -Rd = -1.538 \times 10^4 \text{ N} \\ S_{12} &:= -Rd \cdot \cos(\alpha) - S_{13} \cdot \cos(\alpha) = 0 \text{ N}\end{aligned}$$

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла C та стрижнів 10, 11, 12 (рис. 28). Невідомими є реакції стрижнів S_{10} , S_{11} . Відомою є реакція стрижня S_{12} .

Вважаємо, що реакції у стрижнях, які поєднують сусідні вузли дорівнюють за абсолютною величиною та протилежні за знаком. Наприклад:

$$S_{12} = |S_{12C}| = -|S_{12D}|$$

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0 : \\ S_{12}C - S_{10}C \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ S_{10} &= \frac{S_{12}}{\cos(\alpha)}\end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0 : \\ S_{10}C \cdot \sin(\alpha) + S_{11}C &= 0 \\ S_{11} &= -S_{10} \cdot \sin(\alpha)\end{aligned}$$

З цих двох рівнянь знаходимо реакції S_{10} та S_{11} .

$$\begin{aligned}S_{10} &:= \frac{S_{12}}{\cos(\alpha)} = 0 \text{ N} \\ S_{11} &:= -S_{10} \cdot \sin(\alpha) = 0 \text{ N}\end{aligned}$$

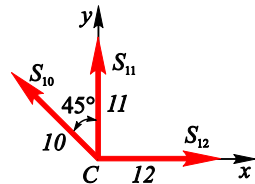


Рис 28. Розрахункова схема для вузла C

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла G та стрижнів 8, 9, 11, 13 (рис.29). Невідомими є реакції стрижнів S_8 , S_9 .

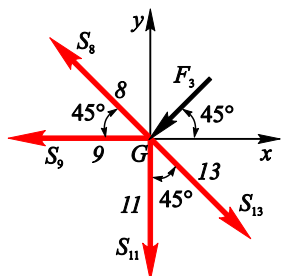


Рис 29. Розрахункова схема для вузла G

Відомими є реакції стрижнів S_{11} та S_{13} .

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0: \\ S_{13}G \cdot \cos(\alpha) - F3 \cdot \cos(\gamma) - S_8G \cdot \cos(\alpha) - S_9G &= 0 \\ S_9 &= S_{13} \cdot \cos(\alpha) - F3 \cdot \cos(\gamma) - S_8 \cdot \cos(\alpha)\end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0: \\ -S_{13}G \cdot \sin(\alpha) - F3 \cdot \sin(\gamma) + S_8G \cdot \sin(\alpha) - S_{11}G &= 0 \\ S_8 &= \frac{S_{13} \cdot \sin(\alpha) + F3 \cdot \sin(\gamma) + S_{11}}{\sin(\alpha)}\end{aligned}$$

З цих двох рівнянь знаходимо реакції S_8 та S_9 .

$$\begin{aligned}S_8 &:= \frac{S_{13} \cdot \sin(\alpha) + F3 \cdot \sin(\gamma) + S_{11}}{\sin(\alpha)} = -1.038 \times 10^4 \text{ N} \\ S_9 &:= S_{13} \cdot \cos(\alpha) - F3 \cdot \cos(\gamma) - S_8 \cdot \cos(\alpha) = -7.071 \times 10^3 \text{ N}\end{aligned}$$

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла I та стрижнів 6, 7, 8 (рис. 30). Невідомими є реакції стрижнів S_6 , S_7 . Відомою є реакція стрижня S_8 .

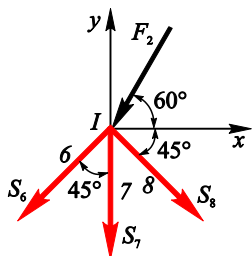


Рис 30. Розрахункова схема для вузла I

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0: \\ S_8I \cdot \cos(\alpha) - F2 \cdot \cos(\beta) - S_6I \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ S_6 &= \frac{S_8 \cdot \cos(\alpha) - F2 \cdot \cos(\beta)}{\cos(\alpha)}\end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0 : \\ -S_8 I \cdot \sin(\alpha) - F 2 \cdot \sin(\beta) - S_7 I - S_6 I \cdot \sin(\alpha) &= 0 \\ S_7 &= -S_8 \cdot \sin(\alpha) - F 2 \cdot \sin(\beta) - S_6 \cdot \sin(\alpha)\end{aligned}$$

З цих двох рівнянь знаходимо реакції S_7 та S_6 .

$$\begin{aligned}S_7 &:= -S_8 \cdot \sin(\alpha) - F 2 \cdot \sin(\beta) - S_6 \cdot \sin(\alpha) = 9.192 \times 10^3 \text{ N} \\ S_6 &:= \frac{S_8 \cdot \cos(\alpha) - F 2 \cdot \cos(\beta)}{\cos(\alpha)} = -2.099 \times 10^4 \text{ N}\end{aligned}$$

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла F та стрижнів 4, 5, 7, 9, 10 (рис. 31). Невідомими є реакції стрижнів S_4 , S_5 . Відомими є реакції стрижнів S_7 , S_9 , S_{10} .

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0 : \\ S_{10} F \cdot \cos(\alpha) + S_9 F - S_5 F - S_4 F \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ S_5 &= S_{10} \cdot \cos(\alpha) + S_9 - S_4 \cdot \cos(\alpha)\end{aligned}$$

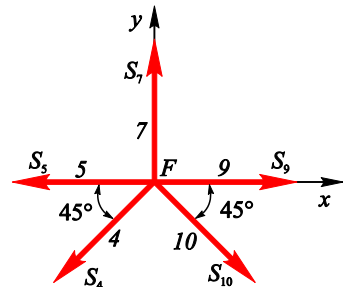


Рис 31. Розрахункова схема для вузла F

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0 : \\ -S_{10} F \cdot \sin(\alpha) + S_7 F - S_4 F \cdot \sin(\alpha) &= 0 \\ S_4 &= \frac{-S_{10} \cdot \sin(\alpha) + S_7}{\sin(\alpha)}\end{aligned}$$

З цих двох рівнянь знаходимо реакції S_4 та S_5 .

$$\begin{aligned}S_4 &:= \frac{-S_{10} \cdot \sin(\alpha) + S_7}{\sin(\alpha)} = 1.3 \times 10^4 \text{ N} \\ S_5 &:= S_{10} \cdot \cos(\alpha) + S_9 - S_4 \cdot \cos(\alpha) = -1.626 \times 10^4 \text{ N}\end{aligned}$$

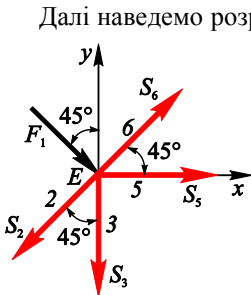


Рис 32. Розрахункова
схема для вузла E

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла E та стрижнів 2, 3, 5, 6 (рис. 32). Невідомими є реакції стрижнів S_2 , S_3 . Відомими є реакції стрижнів S_5 , S_6 .

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X. Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0: \\ S_5 E + S_6 E \cdot \cos(\alpha) + F1 \cdot \cos(\alpha) - S_2 E \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ S_2 &= \frac{S_5 + S_6 \cdot \cos(\alpha) - F1 \cdot \cos(\alpha)}{\cos(\alpha)}\end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y. Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0: \\ -S_3 E + S_6 E \cdot \sin(\alpha) - F1 \cdot \sin(\alpha) - S_2 E \cdot \sin(\alpha) &= 0 \\ S_3 &= S_6 \cdot \sin(\alpha) - F1 \cdot \sin(\alpha) - S_2 \cdot \sin(\alpha)\end{aligned}$$

З цих двох рівнянь знаходимо реакції S_2 та S_3 .

$$S_2 := \frac{S_5 + S_6 \cdot \cos(\alpha) - F1 \cdot \cos(\alpha)}{\cos(\alpha)} = -2.599 \times 10^4 \text{ N}$$

$$S_3 := S_6 \cdot \sin(\alpha) - F1 \cdot \sin(\alpha) - S_2 \cdot \sin(\alpha) = -9.192 \times 10^3 \text{ N}$$

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла B та стрижнів 1, 3, 4 (рис. 33). Невідомою є реакція стрижня S_1 . Відомими є реакції стрижнів S_3 , S_4 .

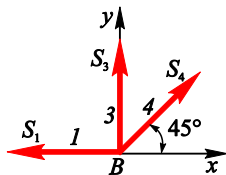


Рис 33. Розрахункова
схема для вузла B

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X. Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0: \\ S_4 B \cdot \cos(\alpha) - S_1 B &= 0 \\ S_1 &= S_4 \cdot \cos(\alpha)\end{aligned}$$

З цього рівняння знаходимо реакцію S_1 .

$$S_1 := S_4 \cdot \cos(\alpha) = 9.192 \times 10^3 \text{ N}$$

Перевірка результатів рішення

Для перевірки результатів визначимо реакції X_a та Y_a в опорі A .

Наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла A та стрижнів 1, 2 (рис. 34). Невідомими є реакції стрижнів в опорі A – X_a та Y_a . Відомими є реакції стрижнів S_1 , S_2 .

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

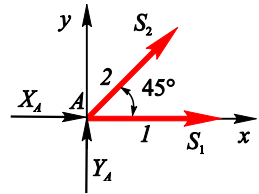


Рис 34. Розрахункова схема для вузла A

$$\begin{aligned} \sum X_i &= 0: \\ X_a + S_1 + S_2 \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ X_a &= -S_1 - S_2 \cdot \cos(\alpha) \end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned} \sum Y_i &= 0: \\ Y_a + S_2 \cdot \sin(\alpha) &= 0 \\ Y_a &= -S_2 \cdot \sin(\alpha) \end{aligned}$$

З цих двох рівнянь знаходимо реакції X_a та Y_a .

$$\begin{aligned} X_a &:= -S_1 - S_2 \cdot \cos(\alpha) = 9.185 \times 10^3 \text{ N} \\ Y_a &:= -S_2 \cdot \sin(\alpha) = 1.838 \times 10^4 \text{ N} \end{aligned}$$

Висновок: рішення вірне

Побудуємо діаграму, на якій наочно позначено величину та знак сили S в кожному стрижні (рис. 35). По осі абсцис відкладаємо діапазон $j:=1...13$, який дорівнює кількості визначених сил S . По осі ординат задаємо значення функції S_j

$$j := 1.....13$$

$$S_j =$$

$9.192 \cdot 10^3$
$-2.599 \cdot 10^4$
$-9.192 \cdot 10^3$
$1.3 \cdot 10^4$
$-1.626 \cdot 10^4$
$-2.099 \cdot 10^4$
$9.192 \cdot 10^3$
$-1.038 \cdot 10^4$
$-7.071 \cdot 10^3$
0
0
0
$-1.538 \cdot 10^4$

N

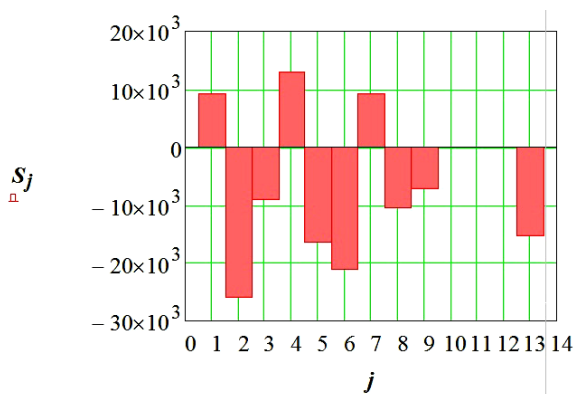


Рис 35. Зусилля в стрижнях плоскої ферми

Задача №2.2 Розрахунок реакцій опор та сил в стрижнях плоскої ферми матричним методом

Знайти реакції опор та сили в стрижнях плоскої ферми (рис.36). Зовнішні сили F , прикладені у вузлах конструкції задано у кН.

Вихідні данні

$$\begin{aligned} F_1 &:= 18 \text{ кН} & \alpha &:= 45^\circ \\ F_2 &:= 15 \text{ кН} & \beta &:= 60^\circ \\ F_3 &:= 5 \text{ кН} & \gamma &:= 45^\circ \\ a &:= 4 \text{ м} \end{aligned}$$

Розрахункова схема

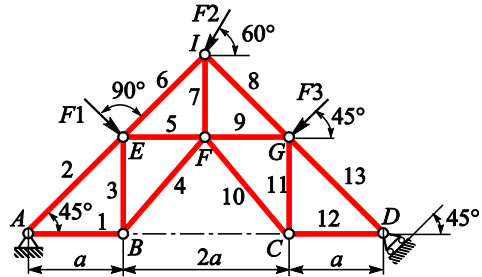


Рис 36. Плоска ферма

Скористаємося матричним методом. Для цього наведену на рис. 37 розрахункову схему плоскої ферми розіб'ємо на ряд підсистем, кожна з яких складається з вузла та стрижнів, що з нього виходять. При розрахунках вважаємо, що напрям усіх реакцій в стрижнях є додатним, тобто вони спрямовані в напрямку від вузла вздовж стрижня.

Наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складається з вузла A та стрижнів 1, 2 (рис. 38).

Вважаємо, що реакції у стрижнях, які поєднують сусідні вузли дорівнюють за абсолютною величиною та протилежні за знаком.

Наприклад:

$$S_2 = |S_2 A| = -|S_2 E|$$

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

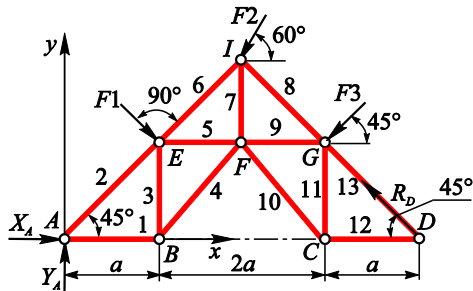


Рис 37. Розрахункова схема плоскої ферми

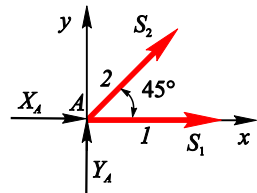


Рис 38. Розрахункова схема для вузла A

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0: \\ XA + S_1 A + S_2 A \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ XA + S_1 + S_2 \cdot \cos(\alpha) &= 0\end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0: \\ YA + S_2 A \cdot \sin(\alpha) &= 0 \\ YA + S_2 \cdot \sin(\alpha) &= 0\end{aligned}$$

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла B та стрижнів 1, 3, 4 (рис. 39).

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

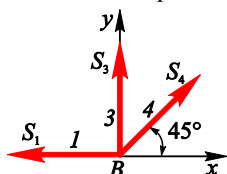


Рис 39. Розрахункова схема для вузла B

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0: \\ -S_1 B + S_4 B \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ -S_1 + S_4 \cdot \cos(\alpha) &= 0\end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0: \\ S_3 B + S_4 B \cdot \sin(\alpha) &= 0 \\ S_3 + S_4 \cdot \sin(\alpha) &= 0\end{aligned}$$

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла C та стрижнів 10, 11, 12 (рис. 40).

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

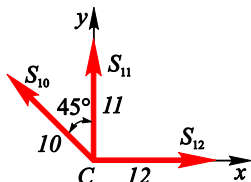


Рис 40. Розрахункова схема для вузла C

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0: \\ -S_{10} C \cdot \cos(\alpha) + S_{12} C &= 0 \\ -S_{10} \cdot \cos(\alpha) + S_{12} &= 0\end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0 : \\ S_{10}C \cdot \sin(\alpha) + S_{11}C &= 0 \\ S_{10} \cdot \sin(\alpha) + S_{11} &= 0\end{aligned}$$

Наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла D та стрижнів 12, 13 (рис.41).

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0 : \\ -S_{12}D - RD \cdot \cos(\alpha) - S_{13}D \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ -S_{12} - RD \cdot \cos(\alpha) - S_{13} \cdot \cos(\alpha) &= 0\end{aligned}$$

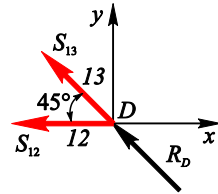


Рис 41. Розрахункова схема для вузла D

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0 : \\ RD \cdot \sin(\alpha) + S_{13}D \cdot \sin(\alpha) &= 0 \\ RD \cdot \sin(\alpha) + S_{13}D \cdot \sin(\alpha) &= 0\end{aligned}$$

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла E та стрижнів 2, 3, 5, 6 (рис 42).

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0 : \\ S_5E + S_6E \cdot \cos(\alpha) + F_1 \cdot \cos(\alpha) - S_2E \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ S_5 + S_6 \cdot \cos(\alpha) - S_2 \cdot \cos(\alpha) &= -F_1 \cdot \cos(\alpha)\end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0 : \\ -S_3E + S_6E \cdot \sin(\alpha) - F_1 \cdot \sin(\alpha) - S_2E \cdot \sin(\alpha) &= 0 \\ -S_3E + S_6E \cdot \sin(\alpha) - S_2E \cdot \sin(\alpha) &= F_1 \cdot \sin(\alpha)\end{aligned}$$

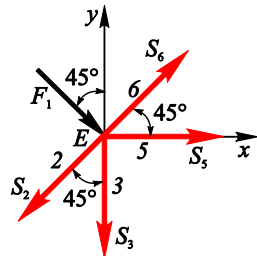


Рис 42. Розрахункова схема для вузла E

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла F та стрижнів 4, 5, 7, 9, 10 (рис.43).

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

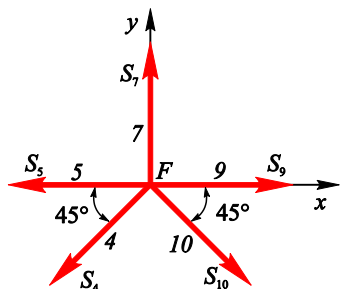


Рис 43. Розрахункова схема для вузла F

$$\sum X_i = 0:$$

$$S_{10}F \cdot \cos(\alpha) + S_9F - S_5F - S_4F \cdot \cos(\alpha) = 0$$

$$S_{10} \cdot \cos(\alpha) + S_9 - S_5 - S_4 \cdot \cos(\alpha) = 0$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum Y_i = 0:$$

$$-S_{10}F \cdot \sin(\alpha) + S_7F - S_4F \cdot \sin(\alpha) = 0$$

$$-S_{10} \cdot \sin(\alpha) + S_7 - S_4 \cdot \sin(\alpha) = 0$$

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла G та стрижнів 8, 9, 11, 13 (рис.44).

Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum X_i = 0:$$

$$S_{13}G \cdot \cos(\alpha) - F_3 \cdot \cos(\gamma) - S_8G \cdot \cos(\alpha) - S_9G = 0$$

$$S_{13} \cdot \cos(\alpha) - S_8 \cdot \cos(\alpha) - S_9 = F_3 \cdot \cos(\gamma)$$

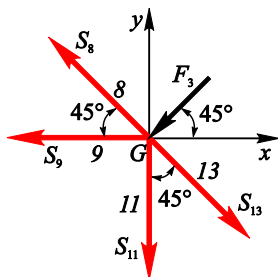


Рис 44. Розрахункова схема для вузла G

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum Y_i = 0:$$

$$-S_{13}G \cdot \sin(\alpha) - F_3 \cdot \sin(\gamma) + S_8G \cdot \sin(\alpha) - S_{11}G = 0$$

$$-S_{13} \cdot \sin(\alpha) + S_8 \cdot \sin(\alpha) - S_{11} = F_3 \cdot \sin(\gamma)$$

Далі наведемо розрахункову схему для підсистеми, що складеться з вузла I та стрижнів 6, 7, 8 (рис. 45).

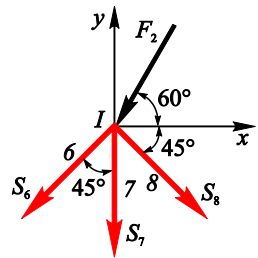
Наведемо рівняння рівноваги для даної підсистеми.

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum X_i &= 0: \\ S_8 I \cdot \cos(\alpha) - F_2 \cdot \cos(\beta) - S_6 I \cdot \cos(\alpha) &= 0 \\ S_8 \cdot \cos(\alpha) - S_6 \cdot \cos(\alpha) &= F_2 \cdot \cos(\beta)\end{aligned}$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\begin{aligned}\sum Y_i &= 0: \\ -S_8 I \cdot \sin(\alpha) - F_2 \cdot \sin(\beta) - S_7 I - S_6 I \cdot \sin(\alpha) &= 0 \\ -S_8 \cdot \sin(\alpha) - S_7 - S_6 \cdot \sin(\alpha) &= F_2 \cdot \sin(\beta)\end{aligned}$$



Запишемо систему рівнянь рівноваги конструкції в кінцевому вигляді.

Рис 45. Розрахункова схема для вузла I

$$\begin{aligned}
& S_1 + S_2 \cdot \cos(\alpha) + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = 0 \\
& 0 \cdot S_1 + S_2 \cdot \sin(\alpha) + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + YA + 0 \cdot RD = 0 \\
& -S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 + S_4 \cdot \cos(\alpha) + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = 0 \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + S_3 + S_4 \cdot \sin(\alpha) + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = 0 \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 - S_{10} \cdot \cos(\alpha) + 0 \cdot S_{11} + S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = 0 \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 + S_{10} \cdot \sin(\alpha) + S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = 0 \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} - S_{12} - S_{13} \cdot \cos(\alpha) + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA - RD \cdot \cos(\alpha) = 0 \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + S_{13} \cdot \sin(\alpha) + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + RD \cdot \sin(\alpha) = 0 \\
& 0 \cdot S_1 - S_2 \cdot \cos(\alpha) + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + S_5 + S_6 \cdot \cos(\alpha) + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = -F1 \cdot \cos(\alpha) \\
& 0 \cdot S_1 - S_2 \cdot \sin(\alpha) - S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 + S_6 \cdot \sin(\alpha) + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = F1 \cdot \sin(\alpha) \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 - S_4 \cdot \cos(\alpha) - S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 + 0 \cdot S_8 + S_9 + S_{10} \cdot \cos(\alpha) + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = 0 \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 - S_4 \cdot \sin(\alpha) + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + S_7 + 0 \cdot S_8 + 0 \cdot S_9 - S_{10} \cdot \sin(\alpha) + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = 0 \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 - S_8 \cdot \cos(\alpha) - S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + S_{13} \cdot \cos(\alpha) + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = F3 \cdot \cos(\gamma) \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 + 0 \cdot S_6 + 0 \cdot S_7 + S_8 \cdot \sin(\alpha) + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} - S_{11} + 0 \cdot S_{12} - S_{13} \cdot \sin(\alpha) + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = F3 \cdot \sin(\gamma) \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 - S_6 \cdot \cos(\alpha) + 0 \cdot S_7 + S_8 \cdot \cos(\alpha) + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = F2 \cdot \cos(\beta) \\
& 0 \cdot S_1 + 0 \cdot S_2 + 0 \cdot S_3 + 0 \cdot S_4 + 0 \cdot S_5 - S_6 \cdot \sin(\alpha) - S_7 - S_8 \cdot \sin(\alpha) + 0 \cdot S_9 + 0 \cdot S_{10} + 0 \cdot S_{11} + 0 \cdot S_{12} + 0 \cdot S_{13} + 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot RD = F2 \cdot \sin(\beta)
\end{aligned}$$

Використовуємо матричний метод вирішення системи рівнянь, що отримано.

Формуємо матрицю коефіцієнтів – C та вектор-столбець правих частин – D . При формуванні матриці C перший стовбець складатимуть коефіцієнти при реакції S_1 , другий – S_2 ,...,чотирнадцятий – при реакції X_4 , п'ятнадцятий – Y_4 , шістнадцятий – RD .

$$C := \begin{pmatrix} 1 & \cos(\alpha) & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \sin(\alpha) & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ -1 & 0 & 0 & \cos(\alpha) & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & \sin(\alpha) & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -\cos(\alpha) & 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \sin(\alpha) & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & -\cos(\alpha) & 0 & 0 & -\cos(\alpha) \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \sin(\alpha) & 0 & 0 & \sin(\alpha) \\ 0 & -\cos(\alpha) & 0 & 0 & 1 & \cos(\alpha) & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & -\sin(\alpha) & -1 & 0 & 0 & \sin(\alpha) & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -\cos(\alpha) & -1 & 0 & 0 & 0 & 1 & \cos(\alpha) & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & -\sin(\alpha) & 0 & 0 & 1 & 0 & 0 & -\sin(\alpha) & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -\cos(\alpha) & -1 & 0 & 0 & 0 & \cos(\alpha) & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \sin(\alpha) & 0 & 0 & -1 & 0 & -\sin(\alpha) & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -\cos(\alpha) & 0 & \cos(\alpha) & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -\sin(\alpha) & -1 & -\sin(\alpha) & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

$$D := \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ 0 \\ -F1 \cdot \cos(45^\circ) \\ F1 \cdot \sin(45^\circ) \\ 0 \\ 0 \\ F3 \cdot \cos(\gamma) \\ F3 \cdot \sin(\gamma) \\ F2 \cdot \cos(\beta) \\ F2 \cdot \sin(\beta) \end{pmatrix}$$

Вектор-столбець рішень отримано рішенням матричного рівняння з використанням функції *Isolve*.

$$\mathbf{Reaction} := \mathbf{Isolve}(\mathbf{C}, \mathbf{D}) = \mathbf{N}$$

	0
0	$9.192 \cdot 10^3$
1	$-2.599 \cdot 10^4$
2	$-9.192 \cdot 10^3$
3	$1.3 \cdot 10^4$
4	$-1.626 \cdot 10^4$
5	$-2.099 \cdot 10^4$
6	$9.192 \cdot 10^3$
7	$-1.038 \cdot 10^4$
8	$-7.071 \cdot 10^3$
9	0
10	$-4.547 \cdot 10^{-13}$
11	0
12	$-1.538 \cdot 10^4$
13	$9.185 \cdot 10^3$
14	$1.838 \cdot 10^4$
15	$1.538 \cdot 10^4$

Значення реакцій опор

$$\begin{aligned} S_1 &:= \mathbf{Reaction}_{0,0} = 9.192 \times 10^3 N \\ S_2 &:= \mathbf{Reaction}_{1,0} = -2.599 \times 10^4 N \\ S_3 &:= \mathbf{Reaction}_{2,0} = -9.192 \times 10^3 N \\ S_4 &:= \mathbf{Reaction}_{3,0} = 1.3 \times 10^4 N \\ S_5 &:= \mathbf{Reaction}_{4,0} = -1.626 \times 10^4 N \\ S_6 &:= \mathbf{Reaction}_{5,0} = -2.099 \times 10^4 N \\ S_7 &:= \mathbf{Reaction}_{6,0} = 9.192 \times 10^3 N \\ S_8 &:= \mathbf{Reaction}_{7,0} = -1.038 \times 10^4 N \\ S_9 &:= \mathbf{Reaction}_{8,0} = -7.071 \times 10^3 N \\ S_{10} &:= \mathbf{Reaction}_{9,0} = 0 N \\ S_{11} &:= \mathbf{Reaction}_{10,0} = -4.547 \times 10^{-13} N \\ S_{12} &:= \mathbf{Reaction}_{11,0} = 0 N \\ S_{13} &:= \mathbf{Reaction}_{12,0} = -1.538 \times 10^4 N \\ XA &:= \mathbf{Reaction}_{13,0} = 9.185 \times 10^3 N \\ YA &:= \mathbf{Reaction}_{14,0} = 1.838 \times 10^4 N \\ RD &:= \mathbf{Reaction}_{15,0} = 1.538 \times 10^4 N \end{aligned}$$

Перевірка результатів рішення

Для перевірки результатів спроектуюмо усі зовнішні сили та реакції в опорах конструкції на вісі X і Y , а також запишемо рівняння моментів відносно точки A .

$$\sum X_i = 0:$$

$$XA + F1 \cdot \cos(\alpha) - F2 \cdot \cos(\beta) - F3 \cdot \cos(\gamma) - RD \cdot \cos(\alpha) = 1.819 \times 10^{-12} \text{ N}$$

$$\sum Y_i = 0:$$

$$YA - F1 \cdot \sin(\alpha) - F2 \cdot \sin(\beta) - F3 \cdot \sin(\gamma) + RD \cdot \sin(\alpha) = -5.457 \times 10^{-12} \text{ N}$$

$$\sum MA = 0:$$

$$\begin{aligned} & -F1 \cdot \cos(\alpha) \cdot a - F1 \cdot \sin(\alpha) \cdot a + F2 \cdot \cos(\beta) \cdot 2 \cdot a - F2 \cdot \sin(\beta) \cdot 2 \cdot a + \\ & + F3 \cdot \cos(\gamma) \cdot a - F3 \cdot \sin(\gamma) \cdot 3 \cdot a + RD \cdot \sin(\alpha) \cdot 4 \cdot a = -2.91 \times 10^{-11} \text{ J} \end{aligned}$$

Висновок: рішення вірне

Визначимо розтягнуті та стиснуті стрижі. Якщо сила S в стрижні додатна, то стрижень вважається розтягнутим. Якщо від'ємна – стрижень стиснутий. Якщо сила S в стрижні дорівнює нулю, то він – недеформований.

Тоді стрижні №1, 4 та 7 – розтягнуті; стрижні № 2, 3, 5, 6, 8, 9 та 13 – стиснуті; стрижні № 10, 11 та 12 – недеформовані.

Побудуємо стовпчасту діаграму, на якій наочно позначено величину та знак сили S в кожному стрижні (рис. 46). По осі абсцис відкладаємо діапазон $i := 0 \dots 12$, який дорівнює кількості визначених сил S . По осі ординат задаємо значення функції $Reaction_{i,0}$

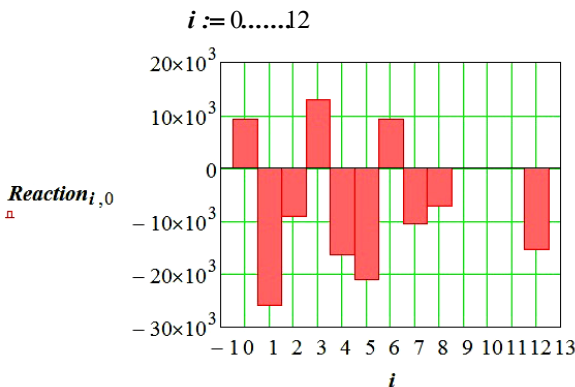


Рис 46. Зусилля в стрижнях плоскої ферм

Задача №3. Визначення реакцій опор конструкції, складеної з двох частин

Знайти реакції опор і тиск в проміжних шарнірах заданої плоскої складеної конструкції (рис. 47).

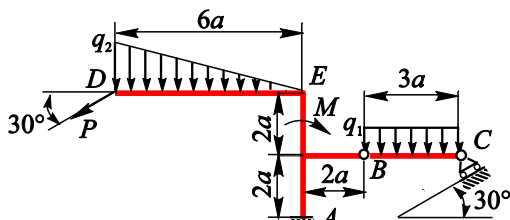


Рис 47. Плоска складена конструкція

Зовнішні сили P задано у кН, моменти M у кН·м, рівномірно розподілене навантаження q – у кН/м, а розміри конструкції – в метрах.

Вихідні данні

$$\begin{aligned} P &:= 1.5 \text{ kN} & a &:= 1 \text{ m} \\ q1 &:= 0.2 \frac{\text{kN}}{\text{m}} & \alpha &:= 30^\circ \\ q2 &:= 0.2 \frac{\text{kN}}{\text{m}} & \beta &:= 30^\circ \\ M &:= 4 \text{ kN} \cdot \text{m} \end{aligned}$$

Замінімо розподілене по закону прямокутника навантаження $q1$ еквівалентною зосередженою силою $Q1$.

$$Q1 := \int_{x1}^{x2} q1(x) dx.$$

Довжина прольоту, до якого прикладено розподілене навантаження $q1$ дорівнює $3a$. Тоді:

$$\begin{aligned} x1 &:= 2 \cdot a & x4 &:= 5 \cdot a \\ q1(x) &:= q1 \\ Q1 &:= \int_{x1}^{x2} q1(x) dx = 600 \text{ N} \end{aligned}$$

Зосереджену силу $Q1$ прикладено у центрі тяжіння епюри навантаження $q1$. Визначимо центр тяжіння епюри навантаження.

$$x_{C1} := \frac{\int_{x1}^{x2} q1(x) \cdot x dx}{Q1} = 3.5m$$

Замінімо розподілене по закону трикутника навантаження $q2$ еквівалентною зосередженою силою $Q2$.

$$Q2 := \int_{x3}^{x4} q2(x) dx.$$

Довжина прольоту, до якого прикладено розподілене навантаження $q2$ дорівнює $6a$. Тоді:

$$\begin{aligned} x3 &:= 0 & x4 &:= -6 \cdot a \\ q2(x) &:= q2 \cdot \frac{x}{6 \cdot a} \\ Q2 &:= \int_{x3}^{x4} q2(x) dx = 600N \end{aligned}$$

Зосереджену силу $Q2$ прикладено у центрі тяжіння епюри навантаження $q2$. Визначимо центр тяжіння епюри навантаження.

$$x_{C2} := \frac{\int_{x3}^{x4} q2(x) \cdot x dx}{Q2} = -4m$$

Розрахункова схема

Розчленовуємо конструкцію по внутрішньому шарніру В (рис. 48), приклавши до кожного з двох отриманих тіл реакції внутрішніх зв'язків. Вони рівні за абсолютною величиною та протилежні за напрямком.

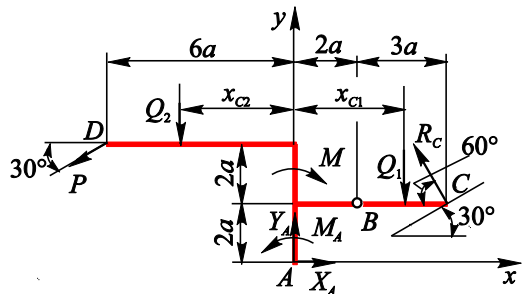


Рис 48. Розрахункова схема конструкції

Розглянемо підконструкцію $DEAB$. Наведемо рівняння рівноваги системи (рис. 49).

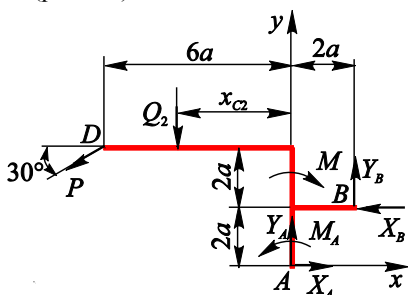


Рис 49. Підконструкція $DEAB$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь x . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum X_i = 0: \\ -P \cdot \cos(\alpha) + X_A - X_B = 0$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum Y_i = 0: \\ -P \cdot \sin(\alpha) - Q_2 + Y_A + Y_B = 0$$

Запишемо рівняння моментів відносно точки A .

$$\sum M_A = 0: \\ P \cdot \cos(\alpha) \cdot 4 \cdot a + P \cdot \sin(\alpha) \cdot 6 \cdot a + Q_2 \cdot (6 \cdot a - |x_{C2}|) - M + M_A + Y_B \cdot 2 \cdot a + \\ + X_B \cdot 2 \cdot a = 0$$

Перетворимо рівняння таким чином, щоб отримати розмірність сили для його елементів.

$$P \cdot \cos(\alpha) \cdot 4 + P \cdot \sin(\alpha) \cdot 6 + Q_2 \cdot \frac{(6 \cdot a - |x_{C2}|)}{a} - \frac{M}{a} + \frac{M_A}{a} + Y_B \cdot 2 + \\ + X_B \cdot 2 = 0$$

Введемо у рівняння нову змінну $M1$, яка дорівнюватиме M_A/a .

$$M1 := \frac{M_A}{a}$$

Тоді рівняння моментів матиме наступний вигляд.

$$P \cdot \cos(\alpha) \cdot 4 + P \cdot \sin(\alpha) \cdot 6 + Q_2 \cdot \frac{(6 \cdot a - |x_{C2}|)}{a} - \frac{M}{a} + \\ M1 + Y_B \cdot 2 + X_B \cdot a = 0$$

Наведемо рівняння рівноваги системи. Розглянемо підконструкцію BC (рис.50).

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь x . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum X_i = 0:$$

$$X_B - RC \cdot \cos\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) = 0$$

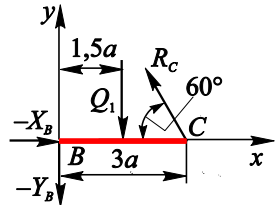


Рис 50. Підконструкція BC

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь y . Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum Y_i = 0:$$

$$-Y_B - Q_1 + RC \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) = 0$$

Запишемо рівняння моментів відносно точки B .

$$\sum M_B = 0:$$

$$-Q_1 \cdot x_{C1} + RC \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) \cdot 3 \cdot a = 0$$

Перетворимо рівняння таким чином, щоб отримати розмірність сили для його елементів.

$$-Q_1 \cdot \frac{x_{C1}}{a} + RC \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) \cdot 3 = 0$$

Запишемо систему рівнянь рівноваги конструкції в кінцевому вигляді.

$$XA - XB = P \cdot \cos(\alpha)$$

$$YA + YB = P \cdot \sin(\alpha) + Q2$$

$$M1 + YB \cdot 2 + XB \cdot 2 = -P \cdot \cos(\alpha) \cdot 4 - P \cdot \sin(\alpha) \cdot 6 - Q2 \cdot \frac{(6 \cdot a - |x_{C2}|)}{a} + \frac{M}{a}$$

$$XB - RC \cdot \cos\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) = 0$$

$$-YB + RC \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) = Q1$$

$$RC \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) \cdot 3 = Q1 \cdot \frac{x_{C1}}{a}$$

Використовуємо матричний метод вирішення системи рівнянь, що отримано.

$$XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot M1 - XB + 0 \cdot YB + 0 \cdot RC = P \cdot \cos(\alpha)$$

$$0 \cdot XA + YA + 0 \cdot M1 + 0 \cdot XB + YB + 0 \cdot RC = P \cdot \sin(\alpha) + Q2$$

$$0 \cdot XA + 0 \cdot YA + M1 + XB \cdot 2 + YB \cdot 2 + 0 \cdot RC = -P \cdot \cos(\alpha) \cdot 4 - P \cdot \sin(\alpha) \cdot 6 - Q2 \cdot \frac{(6 \cdot a - |x_{C2}|)}{a} + \frac{M}{a}$$

$$0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot M1 + XB + 0 \cdot YB - RC \cdot \cos\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) = 0$$

$$0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot M1 + 0 \cdot XB - YB + RC \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) = Q1$$

$$0 \cdot XA + YA + 0 \cdot M1 + 0 \cdot XB + 0 \cdot YB + RC \cdot \sin\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) \cdot 3 = Q1 \cdot \frac{x_{C1}}{a}$$

Формуємо матрицю коефіцієнтів – A та вектор-столбець правих частин – B .

$$\underline{A} := \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 2 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & \cos\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & \sin\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \sin\left(\frac{\pi}{2} - \beta\right) \cdot 3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 2 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 & 0 & 0.5 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & -1 & 0.866 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & 2.598 \end{pmatrix}$$

$$\underline{B} := \begin{pmatrix} \frac{P \cdot \cos(\alpha)}{P \cdot \sin(\alpha) + Q2} \\ -P \cdot \cos(\alpha) \cdot 4 - P \cdot \sin(\alpha) \cdot 6 - Q2 \cdot \frac{(6 \cdot a - |x_{C2}|)}{a} + \frac{M}{a} \\ 0 \\ Q1 \\ Q1 \cdot \frac{x_{C1}}{a} \end{pmatrix}$$

Вектор-столбець рішень отримано рішенням матричного рівняння з використанням функції **Isolve**.

$$\underline{Reaction} := \text{Isolve}(\underline{A}, \underline{B}) = \begin{pmatrix} 1.126 \times 10^3 \\ 1.65 \times 10^3 \\ -7.81 \times 10^3 \\ -173.205 \\ -300 \\ 346.41 \end{pmatrix} N$$

Значення реакцій опор

$$XA := Reaction_{0,0} = 1.126 \times 10^3 N$$

$$YA := Reaction_{1,0} = 1.65 \times 10^3 N$$

$$M1 := Reaction_{2,0} = -7.81 \times 10^3 N$$

$$XB := Reaction_{3,0} = -173.205 N$$

$$YB := Reaction_{4,0} = -300 N$$

$$RC := Reaction_{5,0} = 346.41 N$$

$$MA := M1 \cdot a = -7.15 \times 10^3 J$$

Перевірка результатів рішення

Для перевірки результатів рішення побудуємо силові багатокутники для обох підконструкцій: *DEAB* (рис. 51) та *BC* (рис. 52). Особливості побудови векторів сил в системі Mathcad наведено в Додатку №3.

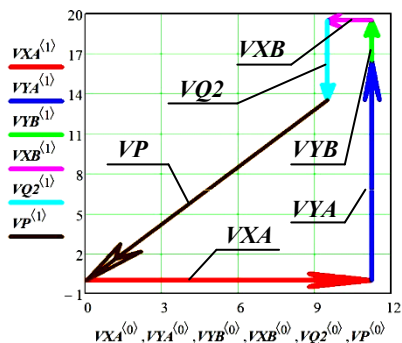


Рис. 51. Силовий багатокутник плоскої підконструкції *DEAB*

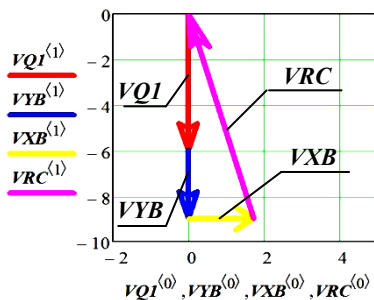


Рис. 52. Силовий багатокутник плоскої підконструкції *BC*

Силові багатокутники для обох підконструкцій замкнені, отже їх головні вектори довільних плоских систем сил, прикладених до твердо тільних підконструкцій, дорівнюють нулю.

Знайдемо величини моментів відносно точки D , усіх активних сил та реакцій для підконструкції $DEAB$.

$$MQ2 := -Q2 \cdot 2 \cdot a = -1.2 \times 10^3 J$$

$$MYA := YA \cdot 6 \cdot a = 9.9 \times 10^3 J$$

$$MXA := XA \cdot 4 \cdot a = 4.503 \times 10^3 J$$

$$MXB := -XB \cdot 2 \cdot a = 346.41 J$$

$$MIYB := YB \cdot 8 \cdot a = -2.4 \times 10^3 J$$

Побудуємо діаграму, на якій наочно позначено величину та знак моментів активних сил та пар сил, що діють на задану твердотільну конструкцію, та моменти реакцій її опор (рис. 53). По осі абсцис відкладаємо відстань від точки D до точки прикладення сил та реакцій. По осі ординат задаємо величини моментів сил та реакцій.

Знайдемо величини моментів відносно точки C , усіх активних сил та реакцій для підконструкції BC .

$$MQ1 := Q1 \cdot 1.5 \cdot a = 900 J$$

$$M2YB := YB \cdot 3 \cdot a = -900 J$$

Побудуємо діаграму, на якій наочно позначено величину та знак моментів активних сил, що діють на задану плоску складену конструкцію, та моменти реакцій її опор (рис. 54). По осі абсцис відкладаємо відстань від точки C до точки прикладення сил та реакцій. По осі ординат задаємо величини моментів сил та реакцій.

Також побудуємо загальний силовий багатокутник для усієї плоскої коснструкції $DEABC$ (рис. 55).

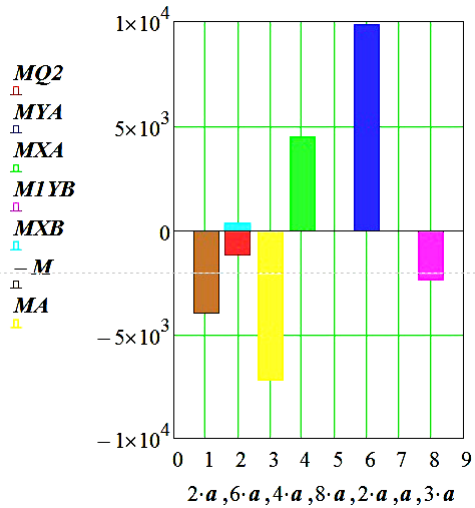


Рис 53. Моменти сил та реакцій опор плоскої підконструкції $DEAB$ відносно точки D

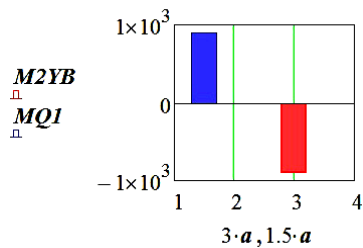
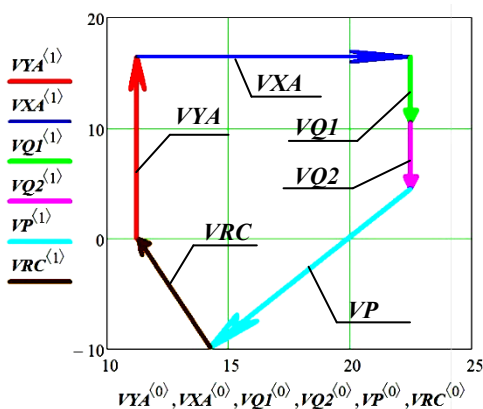
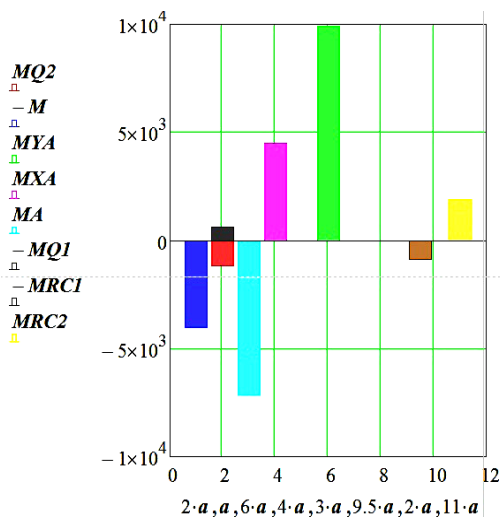


Рис 54. Моменти сил та реакцій опор плоскої підконструкції BC відносно точки C

Рис. 55. Загальний силовий багатокутник для всієї плоскої конструкції *DEABC*

Силовий багатокутник замкнений, отже головний вектор плоскої довільної системи сил, прикладеної до плоскої складеної конструкції *DEABC*, дорівнює нулю.

Побудуємо діаграму, на якій наочно позначено величину та знак моментів активних сил та пар сил, що діють на задану плоску складену конструкцію *DEABC*, та моменти реакцій її опор (рис. 56). По осі абсцис відкладаємо відстань від початку координат до точки прикладення сил та реакцій. По осі ординат задаємо величини моментів сил та реакцій.

Рис. 56. Моменти сил та реакцій опор плоскої конструкції відносно точки *D*

Завдання №4. Приведення просторової системи довільно розташованих сил до простішого виду

Привести задану просторову систему довільно розташованих сил до простішого вигляду (рис. 57). Зовнішні сили P задано у кН, моменти – M у кНм, а відстані між точками прикладення сил – в метрах.

Вихідні данні (Put the incoming data)

$P_1 := 100 \text{ kN}$	$a := 0.3 \text{ m}$
$P_2 := 50 \text{ kN}$	$b := 0.4 \text{ m}$
$P_3 := 80 \text{ kN}$	$c := 0.5 \text{ m}$
$P_4 := 10 \text{ kN}$	$M := 50 \text{ kN} \cdot \text{m}$

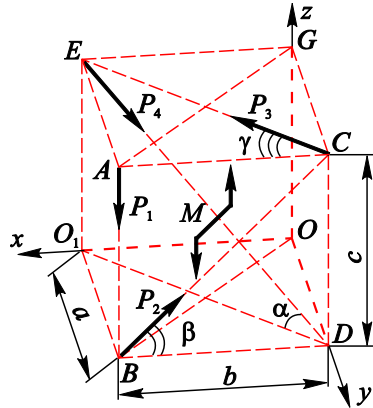


Рис 57. Довільна система сил, розташована у просторі з центром O

Визначимо кути нахилу діагоналей граней паралелепіпеда до координатної вісі x . Кут β – це кут нахилу діагоналі бічної грані до осі x . Кут γ – це кут нахилу діагоналі основи паралелепіпеда до осі x .

$$\beta := a \tan\left(\frac{c}{b}\right) = 0.896$$

$$\gamma := a \tan\left(\frac{b}{a}\right) = 0.644$$

$$\alpha := 45^\circ$$

Визначимо проекції векторів сил P_1 , P_2 , P_3 та P_4 на вісі x , y , z системи координат.

Проекції вектора сили P_1 на вісі x , y , z .

$$P_{1X} := 0 \text{ kN}$$

$$P_{1Y} := 0 \text{ kN}$$

$$P_{1Z} := -P_1 = -1 \times 10^5 \text{ N}$$

Позначимо вектор сили P_1 як F_1 . Він матиме наступний вигляд.

$$F1 := \begin{pmatrix} P1X \\ P1Y \\ P1Z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -1 \times 10^5 \end{pmatrix} N$$

$$|F1| := 1 \times 10^5 N$$

Проекції вектора сили $P2$ на вісі x, y, z .

$$P2X := -P2 \cdot \cos(\beta) = -3.123 \times 10^4 N$$

$$P2Y := 0 kN$$

$$P2Z := P2 \times \sin(\beta) = 3.904 \times 10^4 N$$

Позначимо вектор сили $P2$ як $F2$. Він матиме наступний вигляд.

$$F2 := \begin{pmatrix} P2X \\ P2Y \\ P2Z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -3.123 \times 10^4 \\ 0 \\ 3.904 \times 10^4 \end{pmatrix} N$$

$$|F2| := 5 \times 10^4 N$$

Проекції вектора сили $P3$ на вісі x, y, z .

$$P3X := P3 \cdot \cos(\gamma) = 6.4 \times 10^4 N$$

$$P3Y := -P3 \cdot \sin(\gamma) = -4.8 \times 10^4 N$$

$$P3Z := 0$$

Позначимо вектор сили $P3$ як $F3$. Він матиме наступний вигляд.

$$F3 := \begin{pmatrix} P3X \\ P3Y \\ P3Z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 6.4 \times 10^4 \\ -4.8 \times 10^4 \\ 0 \end{pmatrix} N$$

$$|F3| := 8 \times 10^4 N$$

Проекції вектора сили $P4$ на вісі x, y, z .

$$P4X := -P4 \cdot \cos(\alpha) \cdot \cos(\gamma) = -5.657 \times 10^3 \text{ N}$$

$$P4Y := P4 \cdot \cos(\alpha) \cdot \sin(\gamma) = 4.243 \times 10^3 \text{ N}$$

$$P4Z := -P4 \cdot \sin(\alpha) = -7.071 \times 10^3 \text{ N}$$

Позначимо вектор сили $P4$ як $F4$. Він матиме наступний вигляд.

$$F4 := \begin{pmatrix} P4X \\ P4Y \\ P4Z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -5.567 \times 10^3 \\ 4.243 \times 10^3 \\ -7.071 \times 10^3 \end{pmatrix} \text{ N}$$

$$|F4| := 1 \times 10^4 \text{ N}$$

Визначимо головний вектор посторової системи сил R . задамо його як суму векторів $F1.....F4$.

$$R := F1 + F2 + F3 + F4$$

$$R = \begin{pmatrix} 2.711 \times 10^4 \\ -4.376 \times 10^4 \\ -6.803 \times 10^4 \end{pmatrix} \text{ N}$$

$$|R| := 8.531 \times 10^4 \text{ N}$$

$$RX := R_0 = 2.711 \times 10^4 \text{ N}$$

$$RY := R_1 = -4.376 \times 10^4 \text{ N}$$

$$RZ := R_2 = -6.803 \times 10^4 \text{ N}$$

Визначимо кути нахилу головного вектора системи R до координатних осей x, y, z . Позначимо їх φ, ψ та ξ відповідно.

$$\varphi := a \cos \left(\frac{RX}{|R|} \right) = 1.247$$

$$\psi := a \cos \left(\frac{RY}{|R|} \right) = 2.109$$

$$\xi := a \cos \left(\frac{RZ}{|R|} \right) = 2.494$$

Обчислимо моменти сил $P1....P4$ та пари сил M відносно центру системи O .

Спочатку задамо координати точок прикладення сил $P1....P4$ відносно центру системи O в якості векторів.

Для сили $P1$ точкою прикладення є точка A ; для сили $P2$ – точка B ; для сили $P3$ – точка C ; для сили $P4$ – точка G .

$$A := \begin{pmatrix} b \\ a \\ c \end{pmatrix} \quad B := \begin{pmatrix} b \\ a \\ 0 \end{pmatrix} \quad C := \begin{pmatrix} 0 \\ a \\ c \end{pmatrix} \quad D := \begin{pmatrix} b \\ 0 \\ c \end{pmatrix}$$

Для обчислення моменту $M1$ сили $P1$ відносно центру системи O визначимо векторний добуток векторів $F1$ та A .

$$M1 := F1 \times A = \begin{pmatrix} 3 \times 10^4 \\ -4 \times 10^4 \\ 0 \end{pmatrix} J$$

$$|M1| = 5 \times 10^4 J$$

Для обчислення моменту $M2$ сили $P2$ відносно центру системи O визначимо векторний добуток векторів $F2$ та B .

$$M2 := F2 \times B = \begin{pmatrix} -1.171 \times 10^4 \\ 1.562 \times 10^4 \\ -9.37 \times 10^3 \end{pmatrix} J$$

$$|M2| = 2.165 \times 10^4 J$$

Для обчислення моменту $M3$ сили $P3$ відносно центру системи O визначимо векторний добуток векторів $F3$ та C .

$$M3 := F3 \times C = \begin{pmatrix} -2.4 \times 10^4 \\ -3.2 \times 10^4 \\ 1.92 \times 10^4 \end{pmatrix} J$$

$$|M3| = 4.437 \times 10^4 J$$

Для обчислення моменту M_4 сили P_4 відносно центру системи O визначимо векторний добуток векторів F_4 та G .

$$M_4 := F_4 \times G = \begin{pmatrix} 2.121 \times 10^3 \\ 4.547 \times 10^{-13} \\ 1.697 \times 10^3 \end{pmatrix} J$$

$$|M_4| = 2.717 \times 10^3 J$$

Визначимо моменти пари сил M відносно осей x, y, z .

$$M_X := M \cdot \sin(\gamma) = 4 \times 10^4 J$$

$$M_Y := -M \cdot \cos(\gamma) = -3 \times 10^4 J$$

$$M_Z := 0$$

$$MM = \begin{pmatrix} M_X \\ M_Y \\ M_Z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 4 \times 10^4 \\ -3 \times 10^4 \\ 0 \end{pmatrix} J$$

$$|MM| := 5 \times 10^4 J$$

Обчислимо головний момент системи MO відносно центру O . Задамо його як суму векторів M_1, \dots, M_4, MM .

$$MO := M_1 + M_2 + M_3 + M_4 + MM$$

$$MO = \begin{pmatrix} 3.356 \times 10^4 \\ -5.638 \times 10^4 \\ 8.133 \times 10^3 \end{pmatrix} J$$

$$|MO| := 3.824 \times 10^4 J$$

$$MO_X := MO_0 = 3.356 \times 10^4 J$$

$$MO_Y := MO_1 = -5.638 \times 10^4 J$$

$$MO_Z := MO_2 = 8.133 \times 10^3 J$$

Визначимо кути нахилу головного момента системи MO до координатних осей x, y, z . Позначимо їх ϕ_1, ψ_1 та ξ_1 відповідно.

$$\varphi_1 := a \cos \left(\frac{MOX}{|MO|} \right) = 1.173$$

$$\psi_1 := a \cos \left(\frac{MOY}{|MO|} \right) = 2.734$$

$$\xi_1 := a \cos \left(\frac{MOZ}{|MO|} \right) = 1.484$$

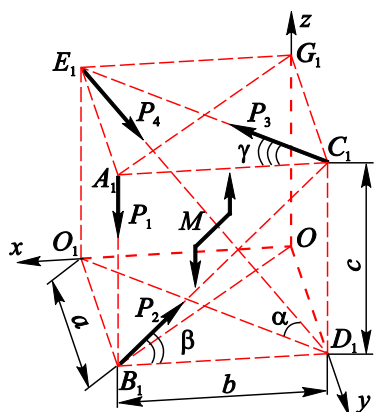


Рис 58. Довільна система сил, розташована у просторі з центром O_1
 сили P_3 – точка C_1 ; для сили P_4 – точка G_1 .

Обчислимо моменти сил $P_1...P_4$ та пари сил M відносно центру системи O_1 (рис. 58).

Задамо відстань між точками O та O_1 за допомогою вектора OO_1 .

$$OO_1 := \begin{pmatrix} b \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix}$$

Спочатку задамо координати точок прикладення сил $P_1...P_4$ відносно центру системи O_1 в якості векторів.

Для сили P_1 точкою прикладення є точка A_1 ; для сили P_2 – точка B_1 ; для сили P_3 – точка C_1 ; для сили P_4 – точка G_1 .

$$A_1 := A - OO_1 = \begin{pmatrix} 0 \\ 0.3 \\ 0.5 \end{pmatrix} m$$

$$B_1 := B - OO_1 = \begin{pmatrix} 0 \\ 0.3 \\ 0 \end{pmatrix} m$$

$$C_1 := C - OO_1 = \begin{pmatrix} -0.4 \\ 0.3 \\ 0.5 \end{pmatrix} m$$

$$G_1 := G - OO_1 = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0.5 \end{pmatrix} m$$

Для обчислення моменту m_1 сили P_1 відносно центру системи O_1 визначимо векторний добуток векторів F_1 та A_1 .

$$m_1 := F_1 \times A_1 = \begin{pmatrix} 3 \times 10^4 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} J$$

$$|m_1| = 3 \times 10^4 J$$

Для обчислення моменту m_2 сили P_2 відносно центру системи OI визначимо векторний добуток векторів F_2 та B_1 .

$$m_2 := F_2 \times B_1 = \begin{pmatrix} -1.171 \times 10^4 \\ 0 \\ -9.37 \times 10^3 \end{pmatrix} J$$

$$|m_2| = 1.5 \times 10^4 J$$

Для обчислення моменту m_3 сили P_3 відносно центру системи OI визначимо векторний добуток векторів F_3 та C_1 .

$$m_3 := F_3 \times C_1 = \begin{pmatrix} -2.4 \times 10^4 \\ -3.2 \times 10^4 \\ 0 \end{pmatrix} J$$

$$|m_3| = 4 \times 10^4 J$$

Для обчислення моменту m_4 сили P_4 відносно центру системи OI визначимо векторний добуток векторів F_4 та G_1 .

$$m_4 := F_4 \times G_1 = \begin{pmatrix} 2.121 \times 10^3 \\ 2.828 \times 10^3 \\ 0 \end{pmatrix} J$$

$$|m_4| = 3.536 \times 10^3 J$$

Визначимо моменти пари сил M відносно осей x , y , z .

$$m_X := M \cdot \sin(\gamma) = 4 \times 10^4 J$$

$$m_Y := -M \cdot \cos(\gamma) = -3 \times 10^4 J$$

$$m_Z := 0$$

$$m_M = \begin{pmatrix} m_X \\ m_Y \\ m_Z \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 4 \times 10^4 \\ -3 \times 10^4 \\ 0 \end{pmatrix} J$$

$$|m_M| := 5 \times 10^4 J$$

Обчислимо головний момент системи mOl відносно центру Ol . Задамо його як суму векторів $mI.....mM$.

$$\begin{aligned}
 mOl &:= m1 + m2 + m3 + m4 + mM \\
 mOl &= \begin{pmatrix} 3.641 \times 10^4 \\ -5.917 \times 10^4 \\ -9.37 \times 10^3 \end{pmatrix} J \\
 |mOl| &:= 7.01 \times 10^4 J \\
 mOlX &:= mOl_0 = 3.641 \times 10^4 J \\
 mOlY &:= mOl_1 = -5.917 \times 10^4 J \\
 mOlZ &:= mOl_2 = -9.37 \times 10^3 J
 \end{aligned}$$

Для перевірки правильності рішення скористаємося другим інваріантом для просторової системи сил.

Спочатку знайдемо скалярний добуток головного вектора R та головного моменту системи сил MO відносно центру O .

$$R \cdot MO = 4.214 \times 10^9 \frac{m^3 \cdot kg^2}{s^4}$$

Потім знайдемо скалярний добуток головного вектора R та головного моменту системи сил mOl відносно центру Ol .

$$R \cdot mOl = 4.214 \times 10^9 \frac{m^3 \cdot kg^2}{s^4}$$

Результати обчислень збігаються, отже завдання вирішено вірно.

Приведемо дану систему просторових сил до простого вигляду. Для цього потрібно визначити векторний добуток головного вектора ситеми R та головного моменту системи MO . Позначимо цей векторний добуток як S .

$$S := R \times MO = \begin{pmatrix} -6.232 \times 10^9 \\ -2.697 \times 10^8 \\ -7.486 \times 10^8 \end{pmatrix} \frac{m^3 \cdot kg^2}{s^4}$$

$$|S| := 6.832 \times 10^9 \frac{m^3 \cdot kg^2}{s^4}$$

Так як векторний добуток головного вектора та головного моменту системи S не дорівнює нулю, то система приводиться до силового гвинта.

Знайдемо точки перетину центральної вісі системи з координатними площинами.

Перетин з площиною yOz .

$$y1 := \frac{MOZ \cdot |R| - |MO| \cdot RZ}{RX \cdot |R|} \quad z1 := \frac{MOY \cdot |R| - |MO| \cdot RY}{RX \cdot |R|}$$

$$y1 = 0.049m \quad z1 = 0.769m$$

$$x1 := 0$$

Перетин з площиною zOx .

$$x2 := \frac{MOZ \cdot |R| - |MO| \cdot RZ}{RY \cdot |R|} \quad z2 := \frac{MOX \cdot |R| - |MO| \cdot RX}{RY \cdot |R|}$$

$$x2 = 0.026m \quad z2 = 0.704m$$

$$y2 := 0$$

Перетин з площиною xOy .

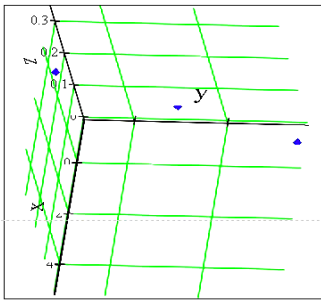
$$y3 := \frac{MOX \cdot |R| - |MO| \cdot RX}{RZ \cdot |R|} \quad x3 := \frac{MOY \cdot |R| - |MO| \cdot RY}{RZ \cdot |R|}$$

$$y3 = -0.453m \quad x3 = 0.407m$$

$$z3 := 0$$

Задамо координати точок перетину в якості матриць $T1$, $T2$ та $T3$ відповідно.

$$T1 := \begin{pmatrix} 0 \\ y1 \\ z1 \end{pmatrix} \quad T2 := \begin{pmatrix} x2 \\ 0 \\ z2 \end{pmatrix} \quad T3 := \begin{pmatrix} x3 \\ y3 \\ 0 \end{pmatrix}$$



T

Рис 59. Точки перетину центральної вісі системи сил з координатними площинами

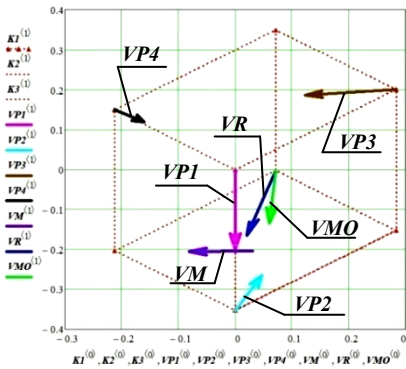


Рис 60. Побудова головного вектора та вектора головного моменту системи

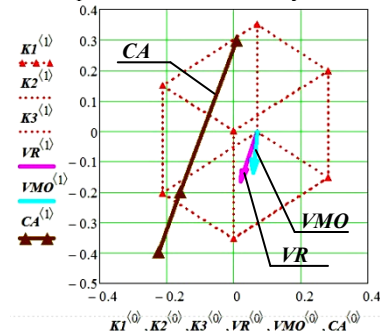


Рис 61. Побудова центральної вісі системи

Для побудови тривимірного графіка формуємо результуючу матрицю координат T , поєднуючи матриці $T1$, $T2$ та $T3$ (рис. 59).

$$T := \begin{pmatrix} T1 \\ T2 \\ T3 \end{pmatrix}$$

Побудуємо систему сил, розташування якої у просторі має вигляд паралелепіпеда, нанісши на неї усі діючі сили, а також її головний вектор R та головний момент MO (рис. 60).

Особливості побудови векторів сил та точок їх прикладення у просторі в системі Mathcad наведено в Додатку №4.

Позначимо також точки центральної вісі системи та побудуємо її (рис. 4.5). Координати цих точок розраховані вище. Також слід враховувати, що кут між вісями x та y дорівнює 135 градусів.

Будуємо центральну вісь системи. Позначимо її CA (рис. 61):

Висновок: Центральна вісь системи паралельна головному вектору системи, тобто рішення вірне

Задача №5. Визначення реакцій опор та зусиль для рівноваги твердого тіла

Визначити реакції в опорах конструкції (рис. 62). Зовнішні сили задано у кН, моменти M – у кН·м, а розміри конструкції – в метрах.

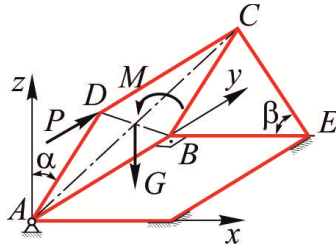


Рис 62. Просторова конструкція

Вихідні дані

$$AD = BC = a \qquad AB = CD = b$$

$$AO = \frac{AC}{2} = \frac{c}{2} \qquad \angle DAB = \gamma$$

$$P := 2 \text{ kN} \qquad a := 1 \text{ m}$$

$$G := 8 \text{ kN} \qquad b := 1.8 \text{ m}$$

$$M := 10 \text{ kN} \cdot \text{m} \qquad \alpha := 30^\circ$$

$$\beta := 60^\circ$$

$$\gamma := a \tan\left(\frac{a}{b}\right) = 0.507$$

$$c := \frac{b}{\cos(\gamma)} = 2.059 \text{ m}$$

Розрахункова схема

Наведемо рівняння рівноваги системи (рис. 63).

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь X. Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum X_i = 0:$$

$$XA + XB - S \cdot \cos(\beta) = 0$$

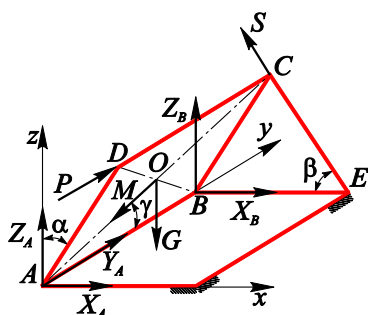


Рис 63. Розрахункова схема просторової конструкції

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Y. Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum Y_i = 0 : \\ Y_A + P = 0$$

Проектуємо усі зовнішні сили та реакції на вісь Z. Отримуємо наступне скалярне рівняння.

$$\sum Z_i = 0 : \\ Z_A - G + ZB + S \cdot \sin(\beta) = 0$$

Запишемо рівняння моментів відносно вісі X.

$$\sum MX = 0 : \\ -P \cdot \cos(\alpha) \cdot a - G \cdot \frac{b}{2} + S \cdot \sin(\beta) \cdot b + ZB \cdot b = 0$$

Перетворимо рівняння таким чином, щоб отримати розмірність сили для його елементів.

$$-P \cdot \cos(\alpha) - G \cdot \frac{b}{2 \cdot a} + S \cdot \sin(\beta) \cdot \frac{b}{a} + ZB \cdot \frac{b}{a} = 0$$

Запишемо рівняння моментів відносно вісі Y.

$$\sum MY = 0 : \\ G \cdot \sin(\alpha) \cdot \frac{a}{2} - S \cdot \sin(\beta) \cdot a - M \cdot \cos(\gamma) = 0$$

Перетворимо рівняння таким чином, щоб отримати розмірність сили для його елементів.

$$\frac{G \cdot \sin(\alpha)}{2} - S \cdot \sin(\beta) - \frac{M \cdot \cos(\gamma)}{a} = 0$$

Запишемо рівняння моментів відносно вісі Z.

$$\sum MZ = 0 : \\ P \cdot \sin(\alpha) \cdot a + S \cdot \cos(\beta) \cdot b - XB \cdot b - M \cdot \cos(\gamma) \cdot \cos(\alpha) = 0$$

Перетворимо рівняння таким чином, щоб отримати розмірність сили для його елементів.

$$P \cdot \sin(\alpha) + S \cdot \cos(\beta) \cdot \frac{b}{a} - XB \cdot \frac{b}{a} - \frac{M \cdot \cos(\gamma) \cdot \cos(\alpha)}{a} = 0$$

Запишемо систему рівнянь рівноваги конструкції в кінцевому вигляді.

$$\begin{aligned} XA + XB - S \cdot \cos(\beta) &= 0 \\ YA + P &= 0 \\ ZA - G + ZB + S \cdot \sin(\beta) &= 0 \\ -P \cdot \cos(\alpha) - G \cdot \frac{b}{2 \cdot a} + S \cdot \sin(\beta) \cdot \frac{b}{a} + ZB \cdot \frac{b}{a} &= 0 \\ \frac{G \cdot \sin(\alpha)}{2} - S \cdot \sin(\beta) - \frac{M \cdot \cos(\gamma)}{a} &= 0 \\ P \cdot \sin(\alpha) + S \cdot \cos(\beta) \cdot \frac{b}{a} - XB \cdot \frac{b}{a} - \frac{M \cdot \cos(\gamma) \cdot \cos(\alpha)}{a} &= 0 \end{aligned}$$

Використовуємо матричний метод вирішення системи рівнянь, що отримано.

$$\begin{aligned} XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot ZA + XB + 0 \cdot ZB - S \cdot \cos(\beta) &= 0 \\ 0 \cdot XA + YA + 0 \cdot ZA + 0 \cdot XB + 0 \cdot ZB + 0 \cdot S &= -P \\ 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + ZA + 0 \cdot XB + ZB + S \cdot \sin(\beta) &= G \\ 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot ZA + 0 \cdot XB + ZB \cdot \frac{b}{a} + S \cdot \sin(\beta) \cdot \frac{b}{a} + 0 \cdot M &= P \cdot \cos(\alpha) + G \cdot \frac{b}{2 \cdot a} \\ 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot ZA + 0 \cdot XB + 0 \cdot ZB - S \cdot \sin(\beta) &= -\frac{G \cdot \sin(\alpha)}{2} + \frac{M \cdot \cos(\gamma)}{a} \\ 0 \cdot XA + 0 \cdot YA + 0 \cdot ZA - XB \cdot \frac{b}{a} + 0 \cdot ZB + S \cdot \cos(\beta) \cdot \frac{b}{a} &= -P \cdot \sin(\alpha) + \frac{M \cdot \sin(\gamma) \cdot \cos(\alpha)}{a} \end{aligned}$$

Формуємо матрицю коефіцієнтів – K та вектор-столбець правих частин – Q.

$$K_w := \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & -\cos(\beta) \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & \sin(\beta) \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{b}{a} & \sin(\beta) \cdot \frac{b}{a} \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -\sin(\beta) \\ 0 & 0 & 0 & \frac{-b}{a} & 0 & \cos(\beta) \cdot \frac{b}{a} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 1 & 0 & -0.5 \\ 0 & 1 & 0 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 & 1 & 0.866 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1.667 & 1.443 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & -0.866 \\ 0 & 0 & 0 & -1.667 & 0 & 0.833 \end{pmatrix}$$

$$Q := \begin{pmatrix} 0 \\ -P \\ G \\ P \cdot \cos(\alpha) + G \cdot \frac{b}{a} + \frac{M \cdot \cos\left(\beta - \frac{\gamma}{2}\right)}{\frac{G \cdot \sin^2(\alpha)}{a} + \frac{M \cdot \cos(\gamma)}{a}} \\ -P \cdot \sin(\alpha) + \frac{M \cdot \sin(\gamma) \cdot \cos(\alpha)}{a} \end{pmatrix}$$

Вектор-столбець рішень отримано рішенням матричного рівняння з використанням функції **Isolve**.

$$Reaction := Isolve(K, Q) = \begin{pmatrix} 1.81 \times 10^3 \\ -2 \times 10^3 \\ 3.038 \times 10^3 \\ -5.673 \times 10^3 \\ 1.17 \times 10^4 \\ -7.784 \times 10^3 \end{pmatrix} N$$

Значення реакцій опор та невідомих зовнішніх сил

$$XA := Reaction_{0,0} = 1.81 \times 10^3 \text{ N}$$

$$YA := Reaction_{1,0} = -2 \times 10^3 \text{ N}$$

$$ZA := Reaction_{2,0} = 3.038 \times 10^3 \text{ N}$$

$$XB := Reaction_{3,0} = -5.673 \times 10^3 \text{ N}$$

$$ZB := Reaction_{4,0} = 1.17 \times 10^4 \text{ N}$$

$$S := Reaction_{5,0} = -7.784 \times 10^3 \text{ N}$$

Побудуємо систему активних сил та реакцій, прикладених до заданої конструкції у просторі (рис. 64).

Особливості побудови векторів сил у просторі в системі Mathcad наведено в Додатку №5.

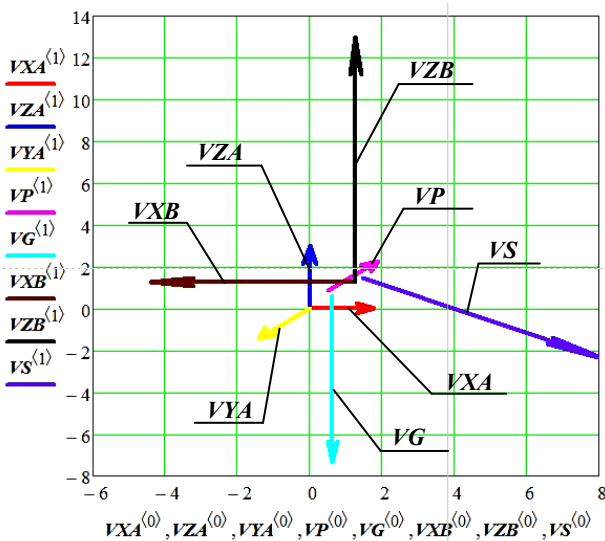


Рис 64. Просторова система сил, прикладена до заданої конструкції

Перевірка результатів рішення

Для перевірки правильності рішення обчислимо головний вектор та головний момент розглянутої конструкції, взявши за центр зведення точку D .

Визначимо проекції векторів сил XA , YA , ZA , XB , ZB , G , P та S на вісі X , Y , Z системи координат.

Проекції вектора сили XA на вісі x , y , z .

$$XAX := XA = 1.81 \times 10^3 \text{ N}$$

$$XAY := 0 \text{ kN}$$

$$XAZ := 0 \text{ kN}$$

Позначимо вектор сили XA як $F1$. Він матиме наступний вигляд.

$$F1 := \begin{pmatrix} XAX \\ XAY \\ XAZ \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1.81 \times 10^3 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} \text{ N}$$

Проекції вектора сили YA на вісі x , y , z .

$$YAX := 0 \text{ N}$$

$$YAY := -2 \times 10^3 \text{ N}$$

$$YAZ := 0 \text{ N}$$

Позначимо вектор сили YA як $F2$. Він матиме наступний вигляд.

$$F2 := \begin{pmatrix} YAX \\ YAY \\ YAZ \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ -2 \times 10^3 \\ 0 \end{pmatrix} \text{ N}$$

Проекції вектора сили ZA на вісі x , y , z .

$$ZAX := 0 \text{ N}$$

$$ZAY := 0 \text{ N}$$

$$ZAZ := ZA = 3.038 \times 10^3 \text{ N}$$

Позначимо вектор сили ZA як $F3$. Він матиме наступний вигляд.

$$\mathbf{F3} := \begin{pmatrix} \mathbf{ZAX} \\ \mathbf{ZAY} \\ \mathbf{ZAZ} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 3.038 \times 10^3 \end{pmatrix} N$$

Проекції вектора сили P на вісі x , y , z .

$$\mathbf{PX} := 0N$$

$$\mathbf{PY} := \mathbf{P} = 2 \times 10^3 N$$

$$\mathbf{PZ} := 0N$$

Позначимо вектор сили P як $F4$. Він матиме наступний вигляд.

$$\mathbf{F4} := \begin{pmatrix} \mathbf{PX} \\ \mathbf{PY} \\ \mathbf{PZ} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 2 \times 10^3 \\ 0 \end{pmatrix} N$$

Проекції вектора сили G на вісі x , y , z .

$$\mathbf{GX} := 0N$$

$$\mathbf{GY} := 0N$$

$$\mathbf{GZ} := -\mathbf{G} = -8 \times 10^3 N$$

Позначимо вектор сили G як $F5$. Він матиме наступний вигляд.

$$\mathbf{F5} := \begin{pmatrix} \mathbf{GX} \\ \mathbf{GY} \\ \mathbf{GZ} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ -8 \times 10^3 \end{pmatrix} N$$

Проекції вектора сили XB на вісі x , y , z .

$$\mathbf{XBX} := \mathbf{XB} = -5.673 \times 10^3 N$$

$$\mathbf{XBY} := 0N$$

$$\mathbf{XBZ} := 0N$$

Позначимо вектор сили XB як $F6$. Він матиме наступний вигляд.

$$F6 := \begin{pmatrix} XBx \\ XBy \\ XBz \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -5.673 \times 10^3 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} N$$

Проекції вектора сили ZB на вісі x, y, z .

$$ZBx := 0 N$$

$$ZBy := 0 N$$

$$ZBz := ZB = 1.17 \times 10^4 N$$

Позначимо вектор сили ZB як $F7$. Він матиме наступний вигляд.

$$F7 := \begin{pmatrix} ZBx \\ ZBy \\ ZBz \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 1.17 \times 10^4 \end{pmatrix} N$$

Проекції вектора сили S на вісі x, y, z .

$$Sx := -S \cdot \cos(\beta) = 3.892 \times 10^3 N$$

$$Sy := 0 N$$

$$Sz := S \cdot \sin(\beta) = -6.742 \times 10^3 N$$

Позначимо вектор сили S як $F8$. Він матиме наступний вигляд.

$$F8 := \begin{pmatrix} Sx \\ Sy \\ Sz \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 3.892 \times 10^3 \\ 0 \\ -6.742 \times 10^3 \end{pmatrix} N$$

Визначимо головний вектор посторової системи сил R . Задамо його як суму векторів $F1.....F8$.

$$R := F1 + F2 + F3 + F4 + F5 + F6 + F7 + F8$$

$$R = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} N$$

$$|R| := 0 N$$

Головний вектор системи R дорівнює нулю.

Обчислимо моменти сил XA , YA , ZA , P , G , XB , ZB , S пари сил M відносно центру системи D .

Спочатку задамо координати точок прикладення сил XA , YA , ZA , P , G , XB , ZB та S відносно центру системи A в якості векторів.

Для сил XA , YA та ZA точкою прикладення є точка A ; для сили P – точка D ; для сил XB та ZB – точка B ; для сили S – точка C ; для сили G – точка O .

$$\begin{aligned}
 A &:= \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} & B &:= \begin{pmatrix} 0 \\ b \\ 0 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 \\ 1.8 \\ 0 \end{pmatrix} m \\
 C &:= \begin{pmatrix} \frac{a}{2} \cdot \cos(\beta) \\ \frac{c}{2} \cdot \cos(\gamma) \\ \frac{a}{2} \cdot \sin(\beta) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.25 \\ 0.9 \\ 0.433 \end{pmatrix} m & D &:= \begin{pmatrix} a \cdot \cos(\beta) \\ a \cdot \cos(\gamma) \\ a \cdot \cos(\alpha) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.5 \\ 0.874 \\ 0.866 \end{pmatrix} m \\
 O &:= \begin{pmatrix} a \cdot \cos(\beta) \\ c \cdot \cos(\gamma) \\ a \cdot \sin(\beta) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.5 \\ 1.8 \\ 0.866 \end{pmatrix} m
 \end{aligned}$$

Задамо відстань між точками A та D за допомогою вектора AD .

$$AD := \begin{pmatrix} a \cdot \cos(\beta) \\ a \cdot \cos(\gamma) \\ a \cdot \cos(\alpha) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.5 \\ 0.874 \\ 0.866 \end{pmatrix} m$$

Відносно нового центру приведення системи точки D координати точок прикладення сил задаємо наступними векторами:

$$\begin{aligned}
 A1 &:= A - AD = \begin{pmatrix} -0.5 \\ -0.874 \\ -0.866 \end{pmatrix} m & B1 &:= B - AD = \begin{pmatrix} -0.5 \\ 0.926 \\ -0.866 \end{pmatrix} m \\
 C1 &:= C - AD = \begin{pmatrix} 0 \\ 0.926 \\ 0 \end{pmatrix} m & D1 &:= D - AD = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} m \\
 O1 &:= O - AD = \begin{pmatrix} -0.25 \\ 0.026 \\ -0.433 \end{pmatrix} m
 \end{aligned}$$

Для обчислення моменту MXA сили XA відносно центру системи D визначимо векторний добуток векторів $F1$ та $A1$.

$$MXA := F1 \times A1 = \begin{pmatrix} 0 \\ 1.542 \times 10^3 \\ -1.577 \times 10^3 \end{pmatrix} J$$

Для обчислення моменту MYA сили YA відносно центру системи D визначимо векторний добуток векторів $F2$ та $A1$.

$$MYA := F2 \times A1 = \begin{pmatrix} 1.732 \times 10^3 \\ 0 \\ -1 \times 10^3 \end{pmatrix} J$$

Для обчислення моменту MZA сили ZA відносно центру системи D визначимо векторний добуток векторів $F3$ та $A1$.

$$MZA := F3 \times A1 = \begin{pmatrix} 2.655 \times 10^3 \\ -1.519 \times 10^3 \\ 0 \end{pmatrix} J$$

Для обчислення моменту MP сили P відносно центру системи D визначимо векторний добуток векторів $F4$ та $D1$.

$$MP := F4 \times D1 = \begin{pmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{pmatrix} J$$

Для обчислення моменту MG сили G відносно центру системи D визначимо векторний добуток векторів $F5$ та $O1$.

$$MG := F5 \times O1 = \begin{pmatrix} 206.742 \\ 2 \times 10^3 \\ 0 \end{pmatrix} J$$

Для обчислення моменту MXB сили XB відносно центру системи D визначимо векторний добуток векторів $F6$ та $B1$.

$$MXB := F6 \times B1 = \begin{pmatrix} 0 \\ -4.913 \times 10^3 \\ -5.253 \times 10^3 \end{pmatrix} J$$

Для обчислення моменту MZB сили ZB відносно центру системи D визначимо векторний добуток векторів $F7$ та $B1$.

$$MZB := F7 \times B1 = \begin{pmatrix} -1.084 \times 10^4 \\ -5.852 \times 10^3 \\ 0 \end{pmatrix} J$$

Для обчислення моменту MS сили S відносно центру системи D визначимо векторний добуток векторів $F8$ та $C1$.

$$MS := F8 \times C1 = \begin{pmatrix} 6.242 \times 10^3 \\ 4.321 \times 10^{-13} \\ 3.604 \times 10^3 \end{pmatrix} J$$

Для обчислення моменту MM пари сил M задамо проекції вектора пари сил M на вісі координат X , Y , Z .

$$MM := \begin{pmatrix} 0 \\ M \cdot \cos(\gamma) \\ M \cdot \sin(\gamma) \cdot \cos(\alpha) \end{pmatrix}$$

$$\mathbf{MM} := \begin{pmatrix} 0 \\ 8.742 \times 10^3 \\ 4.206 \times 10^3 \end{pmatrix} \mathbf{J}$$

Обчислимо головний момент системи MD відносно центру D . Задамо його як суму векторів MXA , MYA , MZA , MP , MG , MXB , MZB , MS , MM .

(Find the resultant couple of the system MD about the system's center D . Set it as a sum of vectors MXA , MYA , MZA , MP , MG , MXB , MZB , MS , MM).

$$\mathbf{MD} := \mathbf{MXA} + \mathbf{MYA} + \mathbf{MZA} + \mathbf{MP} + \mathbf{MG} + \mathbf{MXB} + \mathbf{MZB} + \mathbf{MS} + \mathbf{MM}$$

$$\mathbf{MD} = \begin{pmatrix} -6.366 \times 10^{-12} \\ -3.638 \times 10^{-12} \\ -2.728 \times 10^{-12} \end{pmatrix} \mathbf{J}$$

$$|\mathbf{MD}| := 7.842 \times 10^{-12} \mathbf{J}$$

Висновок: Головний вектор та головний момент системи відносно центру D дорівнюють нулю, отже система знаходиться в рівновазі. Рішення вірне.

Завдання №6. Визначення положення центру тяжіння плоскої фігури

Визначити положення центру тяжіння плоскої фігури (рис. 65). Всі розміри задані в міліметрах

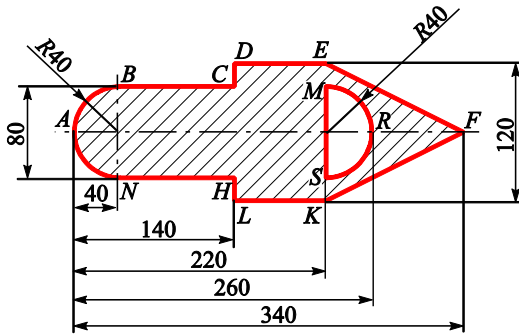


Рис. 65. Плоска фігура

Вихідні дані

$$\begin{aligned} R &:= 40\text{mm} & OR &:= 220\text{mm} \\ DL &:= 120\text{mm} & OH &:= 100\text{mm} \\ OF &:= 300\text{mm} & EK &:= 120\text{mm} \\ OK &:= 180\text{mm} & BN &:= 80\text{mm} \\ OM &:= OK \end{aligned}$$

Дана плоска фігура складається з наступних фігур: – сектор ABN , багатокутник $BCDEFKLHN$, сектор MRS .

Визначимо площі вищезазначених простих геометричних фігур.

Площа сектора ABN (рис. 66).

$$\alpha := 180^\circ$$

$$F_{ABN} := \frac{R^2 \cdot \alpha \cdot \pi}{360^\circ} = 2.513 \times 10^{-3} \text{ m}^2$$

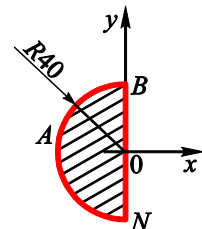
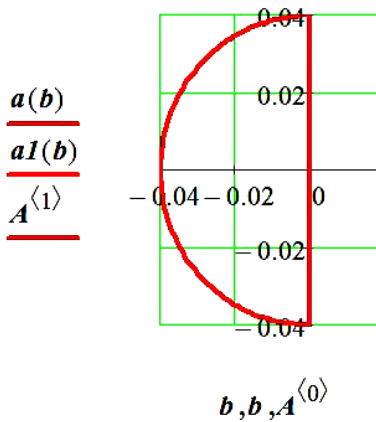
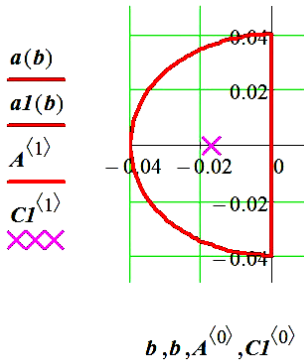


Рис. 66. Сектор ABN

Сектор ABN будуємо як дві чверті кола (рис.67). Їх рівняння запишемо у параметричному вигляді:

Рис. 67. Побудова сектора ABN Рис. 68. Центр тяжіння сектора ABN

тяжіння сектора ABN ($C1$) (рис. 68).

$$C1 := (x_{ABN} \quad y_{ABN}) = (-0.017 \quad 0)m$$

Визначимо статичний момент відносно вісі y для сектора ABN .

$$Sy_{ABN} := F_{ABN} \cdot X_{ABN} = -0.043L$$

Визначимо статичний момент відносно вісі x для сектора ABN .

$$\begin{aligned} b0 &:= 0m \\ b &:= b0, b0 - 0.001m \dots - R \\ a(b) &:= \sqrt{R^2 - (b - b0)^2} \\ a1(b) &:= -\sqrt{R^2 - (b - b0)^2} \\ A &:= \begin{pmatrix} 0 & R \\ 0 & -R \end{pmatrix} \end{aligned}$$

Визначимо координати x та y центру тяжіння сектора ABN .

Координата x центру тяжіння сектора ABN .

$$x_{ABN} := - \left(\frac{2 \cdot R \cdot \sin\left(\frac{\alpha}{2}\right)}{3 \cdot \frac{\alpha}{2}} \right) = -0.017m$$

Координата y центру тяжіння сектора ABN .

$$y_{ABN} := - \left(\frac{2 \cdot R \cdot \cos\left(\frac{\alpha}{2}\right)}{3 \cdot \frac{\alpha}{2}} \right) = 0m$$

Позначимо на графіку центр

$$Sx_{ABN} := F_{ABN} \cdot Y_{ABN} = 0L$$

Багатокутник $BCDEFKLHN$ має дев'ять вершин. Задамо координати усіх вершин багатокутника $BCDEFKLHN$. Починаємо обхід багатокутника з вершини В, закінчуючи вершиною N за годинниковою стрілкою (рис. 69).

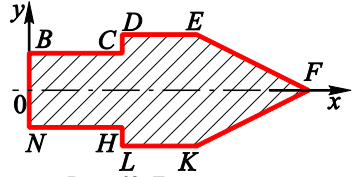


Рис. 69. Багатокутник $BCDEFKLHN$

$x_0 := 0$	$y_0 := \frac{-BN}{2} = -0.04m$
$xN := x_0$	$yN := y_0$
$x_1 := OH$	$y_1 := y_0 = -0.04m$
$xH := x_1$	$YH := y_1$
$x_2 := x_1$	$y_2 := \frac{-EK}{2} = -0.06m$
$xL := x_2$	$yL := y_2$
$x_3 := OK$	$y_3 := y_2 = -0.06m$
$xK := x_3$	$yK := y_3$
$x_4 := OF$	$y_4 := 0$
$xF := x_4$	$yF := y_4$
$x_5 := x_3$	$y_5 := -y_3 = 0.06m$
$xE := x_5$	$yE := y_5$
$x_6 := x_2$	$y_6 := -y_2 = 0.06m$
$xD := x_6$	$yD := y_6$
$x_7 := x_1$	$y_7 := -y_1 = 0.04m$
$xC := x_7$	$yC := y_7$
$x_8 := x_0$	$y_8 := -y_0 = 0.04m$
$xB := x_8$	$yB := y_8$

Визначимо статичний момент відносно вісі y для багатокутника $BCDEFKLHN$.

$$Sy_{BCDEFKLHN} := \frac{1}{6} \cdot \left[\sum_{j=0}^{n-1} (x_j \cdot y_{j+1} - x_{j+1} \cdot y_j) \cdot (x_j + x_{j+1}) \right] = -3.328L$$

Визначимо статичний момент відносно вісі x для багатокутника $BCDEFKLHN$.

$$Sx_{BCDEFKLHN} := \frac{1}{6} \cdot \left[\sum_{j=0}^{n-1} (x_j \cdot y_{j+1} - x_{j+1} \cdot y_j) \cdot (y_j + y_{j+1}) \right] = 0L$$

Визначимо координату x центра тяжіння багатокутника $BCDEFKLHN$.

$$x_{BCDEFKLHN} := \frac{Sy_{BCDEFKLHN}}{F_{BCDEFKLHN}} = 0.134m$$

Визначимо координату y центра тяжіння багатокутника $BCDEFKLHN$.

$$y_{BCDEFKLHN} := \frac{Sx_{BCDEFKLHN}}{F_{BCDEFKLHN}} = 0m$$

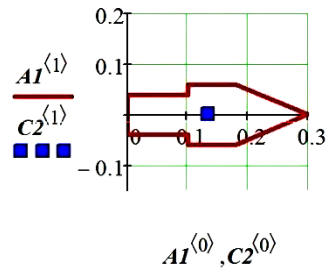


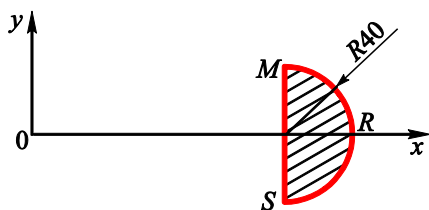
Рис. 71. Центр тяжіння багатокутника $BCDEFKLHN$

Позначимо на графіку центр тяжіння багатокутника $BCDEFKLHN$ ($C2$) (рис. 71).

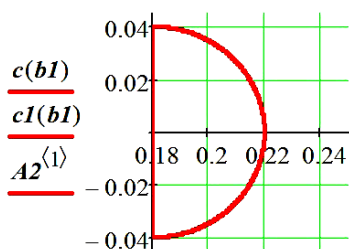
$$C2 := (x_{BCDEFKLHN} \ y_{BCDEFKLHN}) = (0.134 \ 0)m$$

Площа сектора MRS (рис. 72).

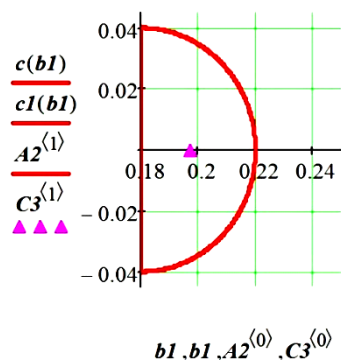
$$F_{MRS} := \frac{\pi \cdot (OR - OM)^2 \cdot \alpha}{360^0} = 2.513 \times 10^{-3} m^2$$

Рис. 72. Сектор MRS

Сектор MRS будемо як **дві чверті кола** (рис. 73). Їх рівняння запишемо у параметричному вигляді:



$$b1, b1, A2^{(0)}$$

Рис. 73. Побудова сектора MRS 

$$b1, b1, A2^{(0)}, C3^{(0)}$$

Рис. 74. Центр тяжіння сектора MRS

тяжіння сектора MRS ($C3$) (рис. 74).

$$b1 := OM, OM + 0.001m..OR$$

$$c(b) := \sqrt{R^2 - (b1 - OM)^2}$$

$$cl(b) := -\sqrt{R^2 - (b1 - OM)^2}$$

$$A2 := \begin{pmatrix} OM & R \\ OM & -R \end{pmatrix}$$

Визначимо координати x та y центру тяжіння сектора MRS .

Координата x центру тяжіння сектора MRS .

$$x_{MRS} := OM + \frac{2 \cdot R \cdot \sin\left(\frac{\alpha}{2}\right)}{3 \cdot \frac{\alpha}{2}} = 0.197m$$

Координата y центру тяжіння сектора MRS .

$$y_{MRS} := -\left(\frac{2 \cdot R \cdot \cos\left(\frac{\alpha}{2}\right)}{3 \cdot \frac{\alpha}{2}}\right) = 0m$$

Позначимо на графіку центр

$$C3 := (x_{MRS} \ y_{MRS}) = (0.197 \ 0)m$$

Визначимо статичний момент відносно вісі y для сектора MRS .

$$Sy_{MRS} := F_{MRS} \cdot x_{MRS} = 0.495L$$

Визначимо статичний момент відносно вісі x для сектора MRS .

$$Sx_{MRS} := F_{MRS} \cdot y_{MRS} = 0L$$

Площа усієї плоскої фігури.

$$F := F_{ABN} + F_{BCDEFKLHN} - F_{MRS} = -0.025m^2$$

Визначимо загальний статичний момент відносно вісі y для усієї плоскої фігури.

$$Sy := Sy_{ABN} + Sy_{BCDEFKLHN} - Sy_{MRS} = -3.866L$$

Визначимо загальний статичний момент відносно вісі x для усієї плоскої фігури.

$$Sx := Sx_{ABN} + Sx_{BCDEFKLHN} - Sx_{MRS} = 0L$$

Визначимо координату x_C центра тяжіння усієї плоскої фігури.

$$x_C := \frac{Sy}{F} = 0.156m$$

Визначимо координату y_C центра тяжіння усієї плоскої фігури.

$$y_C := \frac{Sx}{F} = 0m$$

Будуємо усю плоску фігуру (рис.75). Позначимо на графіку її центр тяжіння (C).

$$C := (x_C \ y_C) = (0.156 \ 0)m$$

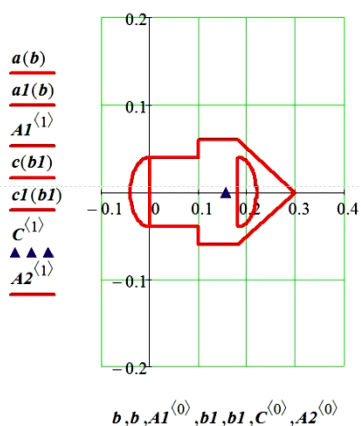


Рис. 75. Центр тяжіння усієї плоскої фігури

Висновок: Визначено координати центру тяжіння плоскої фігури – точки C . Координата центру тяжіння по осі абсцис x_C дорівнює 156 мм, а по осі ординат – $y_C = 0$.

Додаток №1. Побудова векторів сил, діючих на плоску твердо тільну конструкцію.

Для побудови векторів сил спочатку задамо масштабний коефіцієнт $\mu = 10^3 \text{ N}$.

Будуємо вектор реакції YB. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$x1YB := 0$$

$$x2YB := 0$$

$$y1YB := 0$$

$$y2YB := \frac{YB}{\mu} = 34.992$$

$$x3YB := x2YB - 0.8 = -0.8$$

$$x4YB := x2YB = 0$$

$$y3YB := y2YB - 5 = 29.992$$

$$y4YB := y3YB + 2 = 31.992$$

$$x5YB := -x3YB = 0.8$$

$$y5YB := y3YB = 29.992$$

Отримуємо вектор VYB – вектор реакції YB.

$$VYB := \begin{pmatrix} x1YB & y1YB \\ x2YB & y2YB \\ x3YB & y3YB \\ x4YB & y4YB \\ x5YB & y5YB \\ x2YB & y2YB \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 34.992 \\ -0.8 & 29.992 \\ 0 & 31.992 \\ 0.8 & 29.992 \\ 0 & 34.992 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції XB. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$x1XB := 0$$

$$x2XB := \frac{XB}{\mu} = 17.316$$

$$y1XB := 0$$

$$y2XB := y1XB = 0$$

$$x3XB := x2XB - 5 = 12.316$$

$$x4XB := x3XB + 2 = 14.316$$

$$y3XB := y2XB + 1 = 1$$

$$y4XB := y2XB = 0$$

$$x5XB := x3XB = 12.316$$

$$y5XB := y2XB = 0$$

Отримуємо радіус-вектор r_{XB} , який спрямовано з початку координат вздовж вісі X.

$$r_{XB} := \begin{pmatrix} x1_{XB} & y1_{XB} \\ x2_{XB} & y2_{XB} \\ x3_{XB} & y3_{XB} \\ x4_{XB} & y4_{XB} \\ x5_{XB} & y5_{XB} \\ x2_{XB} & y2_{XB} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 17.316 & 0 \\ 12.316 & 1 \\ 14.316 & 0 \\ 12.316 & -1 \\ 17.316 & 0 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора реакції XB є кінцева точка вектора реакції YB. Тому задамо матрицю паралельного переносу Π_{XB} для переносу вектора r_{XB} в цю точку.

$$\Pi_{XB} := \begin{pmatrix} x2_{YB} & y2_{YB} \\ x2_{YB} & y2_{YB} \\ x2_{YB} & y2_{YB} \\ x2_{YB} & y2_{YB} \\ x2_{YB} & y2_{YB} \\ x2_{YB} & y2_{YB} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 34.992 \\ 0 & 34.992 \\ 0 & 34.992 \\ 0 & 34.992 \\ 0 & 34.992 \\ 0 & 34.992 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор V_{XB} – вектор реакції XB.

$$V_{XB} := r_{XB} + \Pi_{XB} = \begin{pmatrix} 0 & 34.992 \\ 17.316 & 34.992 \\ 12.316 & 35.992 \\ 14.316 & 34.992 \\ 12.316 & 33.992 \\ 17.316 & 34.992 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили Q. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$x1Q := 0$$

$$x2Q := x1Q = 0$$

$$y1Q := 0$$

$$y2Q := y1Q - \frac{Q}{\mu} = -5$$

$$x3Q := x2Q + 0.5 = 0.5$$

$$x4Q := x2Q = 0$$

$$y3Q := y2Q + 3 = -2$$

$$y4Q := y3Q - 1 = -3$$

$$x5Q := -x3Q = -0.5$$

$$y5Q := y3Q = -2$$

Отримуємо радіус-вектор rQ , який спрямовано з початку координат вздовж вісі Y .

$$rQ := \begin{pmatrix} x1Q & y1Q \\ x2Q & y2Q \\ x3Q & y3Q \\ x4Q & y4Q \\ x5Q & y5Q \\ x2Q & y2Q \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -5 \\ 0.5 & -2 \\ 0 & -3 \\ -0.5 & -2 \\ 0 & -5 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора сили Q є кінцева точка вектора реакції XB . Тому задамо матрицю паралельного переносу PQ для переносу вектора rQ в цю точку.

$$PQ := \begin{pmatrix} x2XB & y2XB \\ x2XB & y2XB \\ x2XB & y2XB \\ x2XB & y2XB \\ x2XB & y2XB \\ x2XB & y2XB \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 34.992 \\ 0 & 34.992 \\ 0 & 34.992 \\ 0 & 34.992 \\ 0 & 34.992 \\ 0 & 34.992 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VQ – вектор сили Q .

$$VQ := rQ + PQ = \begin{pmatrix} 17.316 & 34.992 \\ 17.316 & 29.992 \\ 17.816 & 32.992 \\ 17.316 & 31.992 \\ 16.816 & 32.992 \\ 17.316 & 29.992 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили Р. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} x1P &:= 0 & x2P &:= \frac{Q}{\mu} = 25 \\ y1P &:= 0 & y2P &:= x1P = 0 \\ x3P &:= x2P - 5 = 20 & x4P &:= x3P + 2 = 22 \\ y3P &:= y2P + 0.8 = 0.8 & y4P &:= y2P = 0 \\ x5P &:= x3P = 20 \\ y5P &:= -y3P = -0.8 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rP, який спрямовано з початку координат вздовж вісі X.

$$rP := \begin{pmatrix} x1P & y1P \\ x2P & y2P \\ x3P & y3P \\ x4P & y4P \\ x5P & y5P \\ x2P & y2P \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 25 & 0 \\ 20 & 0.8 \\ 22 & 0 \\ 20 & -0.8 \\ 25 & 0 \end{pmatrix}$$

Силу Р спрямовано до вісі Х під кутом β . Обертання відбувається за годинниковою стрілкою.

$$\Phi P := - \begin{pmatrix} \cos(\beta) & \sin(\beta) \\ \sin(\beta) & \cos(\beta) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -0.5 & -0.866 \\ 0.866 & -0.5 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора сили Р є кінцева точка вектора сили Q. Тому задамо матрицю паралельного переносу ПР для переносу вектора rP в цю

точку.

$$\Pi P := \begin{pmatrix} x2XB & y2YB + y2Q \\ x2XB & y2YB + y2Q \\ x2XB & y2YB + y2Q \\ x2XB & y2YB + y2Q \\ x2XB & y2YB + y2Q \\ x2XB & y2YB + y2Q \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 17.316 & 29.992 \\ 17.316 & 29.992 \\ 17.316 & 29.992 \\ 17.316 & 29.992 \\ 17.316 & 29.992 \\ 17.316 & 29.992 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VP – вектор сили P.

$$VP := rP \cdot \Phi P + \Pi P = \begin{pmatrix} 17.316 & 29.992 \\ 4.816 & 8.341 \\ 8.009 & 12.271 \\ 6.316 & 10.939 \\ 6.623 & 13.071 \\ 4.816 & 8.341 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції RA. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} x1RA &:= 0 & x2RA &:= \frac{RA}{\mu} = -9.632 \\ y1RA &:= 0 & y2RA &:= y1RA = 0 \\ x3RA &:= x2RA + 4 = -5.632 & x4RA &:= x3RA - 2 = -7.632 \\ y3RA &:= y2RA + 0.7 = 0.7 & y4RA &:= y2RA = 0 \\ x5RA &:= x3RA = -5.632 \\ y5RA &:= -y3RA = -0.7 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rRA, який спрямовано з початку координат вздовж вісі X.

$$rRA := \begin{pmatrix} x1RA & y1RA \\ x2RA & y2RA \\ x3RA & y3RA \\ x4RA & y4RA \\ x5RA & y5RA \\ x2RA & y2RA \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -9.632 & 0 \\ -5.632 & 0.7 \\ -7.632 & 0 \\ -5.632 & -0.7 \\ -9.632 & 0 \end{pmatrix}$$

Реакцію RA спрямовано до вісі X під кутом $90^0 - \alpha$. Обертання відбувається за годинниковою стрілкою.

$$\Phi RA := - \begin{pmatrix} \cos(90^0 - \alpha) & \sin(90^0 - \alpha) \\ \sin(90^0 - \alpha) & \cos(90^0 - \alpha) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.5 & 0.866 \\ -0.866 & 0.5 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора реакції RA з координатами X1RA та Y1RA є кінцева точка вектора сили P. Тому задамо матрицю паралельного переносу ПРА для переносу вектора rRA в цю точку.

$$\begin{array}{ll} X1RA := 4.816 & Y1RA := 8.341 \\ \Pi RA := \begin{pmatrix} X1RA & Y1RA \\ X1RA & Y1RA \\ X1RA & Y1RA \\ X1RA & Y1RA \\ X1RA & Y1RA \\ X1RA & Y1RA \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 4.816 & 8.341 \\ 4.816 & 8.341 \\ 4.816 & 8.341 \\ 4.816 & 8.341 \\ 4.816 & 8.341 \\ 4.816 & 8.341 \end{pmatrix} \end{array}$$

Отримуємо вектор VRA – вектор реакції RA.

$$VRA := rRA \cdot \Phi RA + \Pi RA = \begin{pmatrix} 4.816 & 8.341 \\ 1.198 \times 10^{-14} & -3.491 \times 10^{-14} \\ 1.394 & 3.814 \\ 1 & 1.732 \\ 2.606 & 3.114 \\ 1.198 \times 10^{-14} & -3.491 \times 10^{-14} \end{pmatrix}$$

Додаток №2. Побудова векторів сил, діючих на плоску ферму.

Для побудови векторів сил спочатку задамо масштабний коефіцієнт $\mu = 10^3 \text{ N}$.

Будуємо вектор реакції Y_a . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

(Set the vector of reaction Y_a . Firstly set the point, creating vector's image).

$$x1Ya := 0$$

$$x2Ya := 0$$

$$y1Ya := 0$$

$$y2Ya := \frac{Ya}{\mu} = 18.377$$

$$x3Ya := x2Ya - 0.8 = -0.8$$

$$x4Ya := x2Ya = 0$$

$$y3Ya := y2Ya - 4 = 14.377$$

$$y4Ya := y3Ya + 2 = 16.377$$

$$x5Ya := -x3Ya = 0.8$$

$$y5Ya := y3Ya = 14.377$$

Отримуємо вектор VYa – вектор реакції Y_a .

$$VYa := \begin{pmatrix} x1Ya & y1Ya \\ x2Ya & y2Ya \\ x3Ya & y3Ya \\ x4Ya & y4Ya \\ x5Ya & y5Ya \\ x2Ya & y2Ya \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 18.377 \\ -0.8 & 14.377 \\ 0 & 16.377 \\ 0.8 & 14.377 \\ 0 & 18.377 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції X_a . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$x1Xa := 0$$

$$x2Xa := \frac{Xa}{\mu} = 9.185$$

$$y1Xa := 0$$

$$y2Xa := y1Xa = 0$$

$$x3Xa := x2Xa - 4 = 5.185$$

$$x4Xa := x3Xa + 2 = 7.185$$

$$y3Xa := y2Xa + 0.5 = 0.5$$

$$y4Xa := y2Xa = 0$$

$$x5Xa := x3Xa = 5.185$$

$$y5Xa := -y3Xa = -0.5$$

Отримуємо радіус-вектор r_{Xa} , який спрямовано з початку координат вздовж вісі X.

$$r_{Xa} := \begin{pmatrix} x1_{Xa} & y1_{Xa} \\ x2_{Xa} & y2_{Xa} \\ x3_{Xa} & y3_{Xa} \\ x4_{Xa} & y4_{Xa} \\ x5_{Xa} & y5_{Xa} \\ x2_{Xa} & y2_{Xa} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 9.185 & 0 \\ 5.185 & 0.5 \\ 7.185 & 0 \\ 5.185 & -0.5 \\ 9.185 & 0 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора реакції Xa є кінцева точка вектора реакції Ya . Тому задамо матрицю паралельного переносу ΠXa для переносу вектора r_{Xa} в цю точку.

$$\Pi Xa := \begin{pmatrix} x2_{Ya} & y2_{Ya} \\ x2_{Ya} & y2_{Ya} \\ x2_{Ya} & y2_{Ya} \\ x2_{Ya} & y2_{Ya} \\ x2_{Ya} & y2_{Ya} \\ x2_{Ya} & y2_{Ya} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 18.377 \\ 0 & 18.377 \\ 0 & 18.377 \\ 0 & 18.377 \\ 0 & 18.377 \\ 0 & 18.377 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VXa – вектор реакції Xa .

$$VXa := r_{Xa} + \Pi Xa = \begin{pmatrix} 0 & 18.377 \\ 9.185 & 18.377 \\ 5.185 & 18.377 \\ 7.185 & 18.377 \\ 5.185 & 18.377 \\ 9.185 & 18.377 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили $F1$. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 x1F1 &:= 0 & x2F1 &:= \frac{F1}{\mu} = 18 \\
 y1F1 &:= 0 & y2F1 &:= y1F1 = 0 \\
 x3F1 &:= x2F1 - 4 = 14 & x4F1 &:= x3F1 + 2 = 16 \\
 y3F1 &:= y2F1 + 0.8 = 0.8 & y4F1 &:= y2F1 = 0 \\
 x5F1 &:= x3F1 = 14 \\
 y5F1 &:= -y3F1 = -0.8
 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор $rF1$, який спрямовано з початку координат вздовж вісі X.

$$rF1 := \begin{pmatrix} x1F1 & y1F1 \\ x2F1 & y2F1 \\ x3F1 & y3F1 \\ x4F1 & y4F1 \\ x5F1 & y5F1 \\ x2F1 & y2F1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 18 & 0 \\ 14 & 0.8 \\ 16 & 0 \\ 14 & -0.8 \\ 18 & 0 \end{pmatrix}$$

Силу $F1$ спрямовано до вісі X під кутом 45^0 . Обертання відбувається за годинниковою стрілкою.

$$\Phi F1 := - \begin{pmatrix} \cos(-45^0) & \sin(-45^0) \\ \sin(-45^0) & \cos(-45^0) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.707 & -0.707 \\ 0.707 & 0.707 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора сили $F1$ є кінцева точка вектора реакції Xa з координатами $x2Xa$ та $y2Ya$. Тому задамо матрицю паралельного переносу $\Pi F1$ для переносу вектора $rF1$ в цю точку.

$$\Pi F1 := \begin{pmatrix} x2Xa & y2Ya \\ x2Xa & y2Ya \\ x2Xa & y2Ya \\ x2Xa & y2Ya \\ x2Xa & y2Ya \\ x2Xa & y2Ya \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 9.185 & 18.377 \\ 9.185 & 18.377 \\ 9.185 & 18.377 \\ 9.185 & 18.377 \\ 9.185 & 18.377 \\ 9.185 & 18.377 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор $VF1$ – вектор сили $F1$.

$$VF1 := rF1 \cdot \Phi F1 + \Pi F1 = \begin{pmatrix} 9.185 & 18.377 \\ 21.912 & 5.649 \\ 19.65 & 9.043 \\ 20.498 & 7.063 \\ 18.518 & 7.912 \\ 21.912 & 5.649 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили $F2$. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} x1F2 &:= 0 & x2F2 &:= \frac{F2}{\mu} = 15 \\ y1F2 &:= 0 & y2F2 &:= y1F2 = 0 \\ x3F2 &:= x2F2 - 4 = 11 & x4F2 &:= x3F2 + 2 = 13 \\ y3F2 &:= y2F2 + 0.8 = 0.8 & y4F2 &:= y2F2 = 0 \\ x5F2 &:= x3F2 = 11 \\ y5F2 &:= -y3F2 = -0.8 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор $rF2$, який спрямовано з початку координат вздовж вісі X .

$$rF2 := \begin{pmatrix} x1F2 & y1F2 \\ x2F2 & y2F2 \\ x3F2 & y3F2 \\ x4F2 & y4F2 \\ x5F2 & y5F2 \\ x2F2 & y2F2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 15 & 0 \\ 11 & 0.8 \\ 13 & 0 \\ 11 & -0.8 \\ 15 & 0 \end{pmatrix}$$

Силу $F2$ спрямовано до вісі X під кутом β . Обертання відбувається за годинниковою стрілкою.

$$\Phi F2 := - \begin{pmatrix} \cos(-90^0 - \beta) & \sin(-90^0 - \beta) \\ \sin(-90^0 - \beta) & \cos(-90^0 - \beta) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -0.866 & -0.5 \\ 0.5 & -0.866 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора сили F_2 є кінцева точка вектора сили F_1 з координатами X_2F_1 та Y_2F_1 . Тому задамо матрицю паралельного переносу PF_2 для переносу вектора rF_2 в цю точку.

$$\begin{aligned}
 X_2F_1 &:= 21.912 & Y_2F_1 &:= 5.649 \\
 PF_2 &:= \begin{pmatrix} X_2F_1 & Y_2F_1 \\ X_2F_1 & Y_2F_1 \\ X_2F_1 & Y_2F_1 \\ X_2F_1 & Y_2F_1 \\ X_2F_1 & Y_2F_1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 21.912 & 5.649 \\ 21.912 & 5.649 \\ 21.912 & 5.649 \\ 21.912 & 5.649 \\ 21.912 & 5.649 \end{pmatrix}
 \end{aligned}$$

Отримуємо вектор VF_2 – вектор сили F_1 .

$$VF_2 := rF_2 \cdot \Phi F_2 + PF_2 = \begin{pmatrix} 21.912 & 5.649 \\ 8.922 & -1.851 \\ 12.786 & -0.544 \\ 10.645 & -0.851 \\ 11.986 & 0.842 \\ 8.922 & -1.851 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили F_3 . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 x1F_3 &:= 0 & x2F_3 &:= \frac{F_3}{\mu} = 5 \\
 y1F_3 &:= 0 & y2F_3 &:= y1F_3 = 0 \\
 x3F_3 &:= x2F_3 - 2 = 3 & x4F_3 &:= x3F_3 + 2 = 5 \\
 y3F_3 &:= y2F_3 + 0.5 = 0.5 & y4F_3 &:= y2F_3 = 0 \\
 x5F_3 &:= x3F_3 = 3 \\
 y5F_3 &:= -y3F_3 = -0.5
 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rF_3 , який спрямовано з початку координат вздовж вісі X .

$$rF3 := \begin{pmatrix} x1F3 & y1F3 \\ x2F3 & y2F3 \\ x3F3 & y3F3 \\ x4F3 & y4F3 \\ x5F3 & y5F3 \\ x2F3 & y2F3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 5 & 0 \\ 3 & 0.5 \\ 5 & 0 \\ 3 & -0.5 \\ 5 & 0 \end{pmatrix}$$

Силу F3 спрямовано до вісі X під кутом γ . Обертання відбувається за годинниковою стрілкою.

$$\Phi F3 := - \begin{pmatrix} \cos(-90^0 - \gamma) & \sin(-90^0 - \gamma) \\ \sin(-90^0 - \gamma) & \cos(-90^0 - \gamma) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -0.707 & -0.707 \\ 0.707 & -0.707 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора сили F3 є кінцева точка вектора сили F2 з координатами X2F2 та Y2F2. Тому задамо матрицю паралельного переносу ПF3 для переносу вектора rF3 в цю точку.

$$\begin{aligned} X2F2 &:= 8.922 & Y2F2 &:= -1.851 \\ \Pi F3 &:= \begin{pmatrix} X2F2 & Y2F2 \\ X2F2 & Y2F2 \\ X2F2 & Y2F2 \\ X2F2 & Y2F2 \\ X2F2 & Y2F2 \\ X2F2 & Y2F2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 8.922 & -1.851 \\ 8.922 & -1.851 \\ 8.922 & -1.851 \\ 8.922 & -1.851 \\ 8.922 & -1.851 \\ 8.922 & -1.851 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

Отримуємо вектор VF3 – вектор сили F3.

$$VF3 := rF3 \cdot \Phi F3 + \Pi F3 = \begin{pmatrix} 8.922 & -1.851 \\ 5.386 & -5.387 \\ 7.154 & -4.326 \\ 5.386 & -5.387 \\ 6.477 & -3.619 \\ 5.386 & -5.387 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції Rd. Спочатку задамо точки, з яких складається

зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 x1Rd &:= 0 & x2Rd &:= \frac{Rd}{\mu} = 7.691 \\
 y1Rd &:= 0 & y2Rd &:= y1Rd = 0 \\
 x3Rd &:= x2Rd - 2 = 5.691 & x4Rd &:= x3Rd + 2 = 7.691 \\
 y3Rd &:= y2Rd + 0.5 = 0.5 & y4Rd &:= y2Rd = 0 \\
 x5Rd &:= x3Rd = 5.691 \\
 y5Rd &:= -y3Rd = -0.5
 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rRd , який спрямовано з початку координат вздовж вісі X.

$$rRd := \begin{pmatrix} x1Rd & y1Rd \\ x2Rd & y2Rd \\ x3Rd & y3Rd \\ x4Rd & y4Rd \\ x5Rd & y5Rd \\ x2Rd & y2Rd \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 7.691 & 0 \\ 5.691 & 0.5 \\ 7.691 & 0 \\ 5.691 & -0.5 \\ 7.691 & 0 \end{pmatrix}$$

Реакцію Rd спрямовано до вісі X під кутом 45^0 . Обертання відбувається за годинниковою стрілкою.

$$\Phi Rd := - \begin{pmatrix} \cos(-225^0) & \sin(-225^0) \\ \sin(-225^0) & \cos(-225^0) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -0.707 & 0.707 \\ -0.707 & -0.707 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора реакції Rd є кінцева точка вектора сили $F3$ з координатами $X2F3$ та $Y2F3$. Тому задамо матрицю паралельного переносу PRd для переносу вектора rRd в цю точку.

$$\begin{aligned}
 X2F3 &:= 5.386 & Y2F3 &:= -5.387 \\
 \varPi R_d &:= \begin{pmatrix} X2F3 & Y2F3 \\ X2F3 & Y2F3 \\ X2F3 & Y2F3 \\ X2F3 & Y2F3 \\ X2F3 & Y2F3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 5.386 & -5.387 \\ 5.386 & -5.387 \\ 5.386 & -5.387 \\ 5.386 & -5.387 \\ 5.386 & -5.387 \end{pmatrix}
 \end{aligned}$$

Отримуємо вектор VR_d – вектор реакції R_d .

$$VR_d := rR_d \cdot \Phi R_d + \varPi R_d = \begin{pmatrix} 5.386 & -5.387 \\ -52 \times 10^{-12} & 51 \times 10^{-12} \\ 1.008 & -1.716 \\ -52 \times 10^{-12} & 51 \times 10^{-12} \\ 1.715 & -1.009 \\ -52 \times 10^{-12} & 51 \times 10^{-12} \end{pmatrix}$$

Додаток №3. Рівновага зчленованої системи тіл.

Для побудови векторів сил спочатку задамо масштабний коефіцієнт $\mu = 10^2 \text{ N}$.

Спочатку будуємо силовий багатокутник для лівої частини конструкції.

Будуємо вектор реакції X_A . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 x1X_A &:= 0 & x2X_A &:= \frac{X_A}{\mu} = 11.258 \\
 y1X_A &:= 0 & y2X_A &:= 0 \\
 x3X_A &:= x2X_A - 2.5 = 8.758 & x4X_A &:= x3X_A + 1 = 9.758 \\
 y3X_A &:= y2X_A + 0.5 = 0.5 & y4X_A &:= y2X_A = 0 \\
 & & x5X_A &:= x3X_A = 8.758 \\
 & & y5X_A &:= -y3X_A = -0.5
 \end{aligned}$$

Отримуємо вектор VXA – вектор реакції XA .

$$VXA := \begin{pmatrix} x1XA & y1XA \\ x2XA & y2XA \\ x3XA & y3XA \\ x4XA & y4XA \\ x5XA & y5XA \\ x2XA & y2XA \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 11.258 & 0 \\ 8.758 & 0.5 \\ 9.758 & 0 \\ 8.758 & -0.5 \\ 11.258 & 0 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції YA . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} x1YA &:= 0 & x2YA &:= 0 \\ y1YA &:= 0 & y2YA &:= \frac{YA}{\mu} = 16.5 \\ x3YA &:= x2YA - 0.3 = -0.3 & x4YA &:= x2YA = 0 \\ y3YA &:= y2YA - 3 = 13.5 & y4YA &:= y3YA + 2 = 15.5 \\ & & x5YA &:= -x3YA = 0.3 \\ & & y5YA &:= y3YA = 13.5 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rYA , який спрямовано з початку координат вздовж вісі Y .

$$rYA := \begin{pmatrix} x1YA & y1YA \\ x2YA & y2YA \\ x3YA & y3YA \\ x4YA & y4YA \\ x5YA & y5YA \\ x2YA & y2YA \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 16.5 \\ -0.3 & 13.5 \\ 0 & 15.5 \\ 0.3 & 13.5 \\ 0 & 16.5 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора реакції YA є кінцева точка вектора реакції XA . Тому задамо матрицю паралельного переносу $ПYA$ для переносу вектора rYA в цю точку.

$$ПYA := \begin{pmatrix} x2XA & y2XA \\ x2XA & y2XA \\ x2XA & y2XA \\ x2XA & y2XA \\ x2XA & y2XA \\ x2XA & y2XA \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 11.258 & 0 \\ 11.258 & 0 \\ 11.258 & 0 \\ 11.258 & 0 \\ 11.258 & 0 \\ 11.258 & 0 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VYA – вектор реакції YA .

$$VYA := rYA + \Pi YA = \begin{pmatrix} 11.258 & 0 \\ 11.258 & 16.5 \\ 10.958 & 13.5 \\ 11.258 & 15.5 \\ 11.558 & 13.5 \\ 11.258 & 16.5 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції YB . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} x1YB &:= 0 & x2YB &:= 0 \\ y1YB &:= 0 & y2YB &:= \frac{YB}{\mu} = -3 \\ x3YB &:= x2YB - 0.25 = -0.25 & x4YB &:= x2YB = 0 \\ y3YB &:= y2YB + 1.2 = -1.8 & y4YB &:= y3YB - 0.2 = -2 \\ & & x5YB &:= -x3YB = 0.25 \\ & & y5YB &:= y3YB = -1.8 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rYB , який спрямовано з початку координат вздовж вісі Y .

$$rYB := \begin{pmatrix} x1YB & y1YB \\ x2YB & y2YB \\ x3YB & y3YB \\ x4YB & y4YB \\ x5YB & y5YB \\ x2YB & y2YB \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -3 \\ -0.25 & -1.8 \\ 0 & -2 \\ 0.25 & -1.8 \\ 0 & -3 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора реакції YB є кінцева точка вектора реакції YA . Тому задамо матрицю паралельного переносу ΠYB для переносу вектора rYB в цю точку.

$$\Pi YB := \begin{pmatrix} x2XA & y2YA \\ x2XA & y2YA \\ x2XA & y2YA \\ x2XA & y2YA \\ x2XA & y2YA \\ x2XA & y2YA \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 11.258 & 16.5 \\ 11.258 & 16.5 \\ 11.258 & 16.5 \\ 11.258 & 16.5 \\ 11.258 & 16.5 \\ 11.258 & 16.5 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор $VQ2$ – вектор сили $Q2$.

$$VQ2 := rQ2 + \Pi Q2 = \begin{pmatrix} 9.526 & 19.5 \\ 9.526 & 13.5 \\ 9.276 & 14.7 \\ 9.526 & 14.5 \\ 9.776 & 14.7 \\ 9.526 & 13.5 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили P . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} x1P &:= 0 & x2P &:= \frac{P}{\mu} = 16.5 \\ y1P &:= 0 & y2P &:= y1P = 0 \\ x3P &:= x2P - 3 = 13.5 & x4P &:= x2P - 2 = 14.5 \\ y3P &:= y2P + 0.5 = 0.5 & y4P &:= y2P = 0 \\ x5P &:= x3P = 13.5 \\ y5P &:= -y3P = -0.5 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rP , який спрямовано з початку координат вздовж вісі X .

$$rP := \begin{pmatrix} x1P & y1P \\ x2P & y2P \\ x3P & y3P \\ x4P & y4P \\ x5P & y5P \\ x2P & y2P \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 16.5 & 0 \\ 13.5 & 0.5 \\ 14.5 & 0 \\ 13.5 & -0.5 \\ 16.5 & 0 \end{pmatrix}$$

Силу P спрямовано до вісі X під кутом α . Обертання відбувається за годинниковою стрілкою.

$$\Phi P := - \begin{pmatrix} \cos(180^0 + \alpha) & \sin(180^0 + \alpha) \\ -\sin(180^0 + \alpha) & \cos(180^0 + \alpha) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -0.574 & 0.819 \\ -0.819 & -0.574 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора сили P є кінцева точка вектора сили $Q2$. Тому задамо матрицю паралельного переносу ΠP для переносу вектора rP в

цю точку.

$$\begin{aligned}
 X2Q2 &:= 9.526 & Y2Q2 &:= 13.5 \\
 \Pi P &:= \begin{pmatrix} X2Q2 & Y2Q2 \\ X2Q2 & Y2Q2 \\ X2Q2 & Y2Q2 \\ X2Q2 & Y2Q2 \\ X2Q2 & Y2Q2 \\ X2Q2 & Y2Q2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 9.526 & 13.5 \\ 9.526 & 13.5 \\ 9.526 & 13.5 \\ 9.526 & 13.5 \\ 9.526 & 13.5 \\ 9.526 & 13.5 \end{pmatrix}
 \end{aligned}$$

Отримуємо вектор VP – вектор сили P.

$$VP := rP + \Pi P = \begin{pmatrix} 9.526 & 13.5 \\ 0.062 & -0.016 \\ 2.192 & 2.155 \\ 1.209 & 1.622 \\ 1.373 & 2.728 \\ 0.032 & -0.016 \end{pmatrix}$$

Далі будуємо силовий багатокутник для правої частини конструкції.

Будуємо вектор сили Q1. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 x1Q1 &:= 0 & x2Q1 &:= x1Q1 = 0 \\
 y1Q1 &:= 0 & y2Q1 &:= \frac{-Q1}{\mu} = -6 \\
 x3Q1 &:= x2Q1 - 0.25 = -0.25 & x4Q1 &:= x2Q2 = 0 \\
 y3Q1 &:= y2Q1 + 1.2 = -4.8 & y4Q1 &:= y3Q1 - 0.2 = -5 \\
 & & x5Q1 &:= -x3Q1 = 0.25 \\
 & & y5Q1 &:= y3Q1 = -4.8
 \end{aligned}$$

Отримуємо вектор VQ1, який спрямовано з початку координат вздовж вісі Y.

$$VQ1 := \begin{pmatrix} x1Q1 & y1Q1 \\ x2Q1 & y2Q1 \\ x3Q1 & y3Q1 \\ x4Q1 & y4Q1 \\ x5Q1 & y5Q1 \\ x2Q1 & y2Q1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -6 \\ -0.25 & -4.8 \\ 0 & -5 \\ 0.25 & -4.8 \\ 0 & -6 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції YB . Координати точок, з яких складається зображення цього вектора вже відомі, тому задамо лише матрицю паралельного переносу $\Pi 1YB$.

$$\Pi 1YB := \begin{pmatrix} x2Q1 & y2Q1 \\ x2Q1 & y2Q1 \\ x2Q1 & y2Q1 \\ x2Q1 & y2Q1 \\ x2Q1 & y2Q1 \\ x2Q1 & y2Q1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & -6 \\ 0 & -6 \\ 0 & -6 \\ 0 & -6 \\ 0 & -6 \\ 0 & -6 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VYB – вектор реакції YB .

$$VYB := -rYB + \Pi 1YB = \begin{pmatrix} 0 & -6 \\ 0 & -9 \\ -0.25 & -7.8 \\ 0 & -8 \\ 0.25 & -7.8 \\ 0 & -9 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції XB . Координати точок, з яких складається зображення цього вектора вже відомі, тому задамо лише матрицю паралельного переносу $\Pi 1XB$.

$$\begin{array}{ll} X2YB := 0 & Y2YB := -9 \\ \Pi 1XB := \begin{pmatrix} X2YB & Y2YB \\ X2YB & Y2YB \\ X2YB & Y2YB \\ X2YB & Y2YB \\ X2YB & Y2YB \\ X2YB & Y2YB \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & -9 \\ 0 & -9 \\ 0 & -9 \\ 0 & -9 \\ 0 & -9 \\ 0 & -9 \end{pmatrix} \end{array}$$

Отримуємо вектор VXB – вектор реакції XB .

$$VXB := -rXB + \Pi 1XB = \begin{pmatrix} 0 & -9 \\ 1.732 & -9 \\ 1.232 & -8.5 \\ 1.732 & -8.85 \\ 1.232 & -9.5 \\ 1.732 & -9 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VRC – вектор сили RC .

$$VRC := rRC + \Pi RC = \begin{pmatrix} 1.732 & -9 \\ -5.081 \times 10^{-5} & 0 \\ -0.308 & -6.467 \\ 0.075 & -6.13 \\ 0.558 & -5.967 \\ -5.081 \times 10^{-5} & 0 \end{pmatrix}$$

Додаток №4. Приведення просторової системи довільно розташованих сил до простішого виду.

Спочатку побудуємо точки прикладення сил $P1 \dots P4$. Задамо їх координати.

$$\begin{array}{lll} O: & y_0 := 0 & z_0 := 0 & x_0 := 0 \\ O1: & y_1 := 0 & z_1 := 0 & x_1 := 0.4 \\ B: & y_2 := 0.3 & z_2 := 0 & x_2 := 0.4 \\ A: & y_3 := 0.3 & z_3 := 0.5 & x_3 := 0.4 \\ G: & y_4 := 0 & z_4 := 0.5 & x_4 := 0.4 \\ E: & y_5 := 0 & z_5 := 0.5 & x_5 := 0 \\ C: & y_6 := 0.3 & z_6 := 0.5 & x_6 := 0 \\ D: & y_7 := 0.3 & z_7 := 0 & x_7 := 0 \end{array}$$

Задамо загальну матрицю координат точок прикладення сил K . Вона складається з чотирьох стовбців, перші три з яких є координатами точок, а четвертий складається з одиниць.

$$K := \begin{pmatrix} y_0 & z_0 & x_0 & 1 \\ y_1 & z_1 & x_1 & 1 \\ y_2 & z_2 & x_2 & 1 \\ y_3 & z_3 & x_3 & 1 \\ y_4 & z_4 & x_4 & 1 \\ y_5 & z_5 & x_5 & 1 \\ y_6 & z_6 & x_6 & 1 \\ y_7 & z_7 & x_7 & 1 \\ y_2 & z_2 & x_8 & 1 \end{pmatrix}$$

Для побудови в системі Mathcad аксонометричної проекції розташування точок прикладення сил задамо кути повороту ψ_1 та ψ_2 матриці координат K відносно вісей y та z відповідно.

$$\psi_1 := 135^0 \quad \psi_2 := 135^0$$

Для побудови аксонометричної проекції задамо матриці обертання Ψ_1 та Ψ_2 для обертання матриці координат K навколо координатних вісей z та y відповідно. Також задамо одиничну діагональну матрицю паралельного переносу Π .

$$\Psi_1 := \begin{pmatrix} \cos(\psi_1) & 0 & -\sin(\psi_1) & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ \sin(\psi_1) & 0 & \cos(\psi_1) & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$\Psi_2 := \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \cos(\psi_2) & \sin(\psi_2) & 0 \\ 0 & -\sin(\psi_2) & \cos(\psi_2) & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

$$\Pi := \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

Тоді матриця координат точок прикладення сил, розташованих в аксонометричній проекції матиме наступний вигляд:

$$K1 := K \cdot \Psi$$

Перейдемо до побудови векторів сил. Спочатку задамо масштабний коефіцієнт $\mu = 5 \cdot 10^5 \text{ N}$.

Будуємо вектор сили $P1$. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 y1P &:= 0 & y2P1 &:= 0 \\
 z1P &:= 0 & z2P1 &:= -\frac{|P1|}{\mu} = -0.2 \\
 y3P1 &:= y2P1 - 0.009 = -9 \times 10^{-3} & y4P1 &:= y2P1 = 0 \\
 z3P1 &:= z2P1 + 0.04 = -0.16 & z4P1 &:= z2P1 + 0.03 = -0.17 \\
 & & y5P1 &:= y2P1 + 0.009 = 9 \times 10^{-3} \\
 & & z5P1 &:= z3P1 = -0.16
 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор $rP1$.

$$rP1 := \begin{pmatrix} y1P1 & z1P1 \\ y2P1 & z2P1 \\ y3P1 & z3P1 \\ y4P1 & z4P1 \\ y5P1 & z5P1 \\ y2P1 & z2P1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -0.2 \\ 9 \times 10^{-3} & -0.16 \\ 0 & -0.17 \\ -9 \times 10^{-3} & -0.16 \\ 0 & -0.2 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора сили $P1$ є точка А. Тому задамо матрицю паралельного переносу $\Pi P1$ для переносу вектора $rP1$ в цю точку.

$$\Pi P1 := \begin{pmatrix} y3 & z3 \\ y3 & z3 \\ y3 & z3 \\ y3 & z3 \\ y3 & z3 \\ y3 & z3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.5 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор $VP1$ – вектор сили $P1$.

$$VP1 := rP1 + \Pi P1 = \begin{pmatrix} 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.3 \\ 0.315 & 0.36 \\ 0.3 & 0.34 \\ 0.285 & 0.36 \\ 0.3 & 0.3 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили $P2$. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
y1P2 &:= 0 & y2P2 &:= \frac{|P2|}{\mu} = 0.1 \\
z1P2 &:= 0 & z2P2 &:= 0 \\
y3P2 &:= y2P2 - 0.03 = 0.07 & y4P1 &:= y2P2 - 0.02 = 0.08 \\
z3P2 &:= z2P2 - 0.009 = -9 \times 10^{-3} & z4P2 &:= z2P2 = 0 \\
& & y5P2 &:= y3P2 = 0.07 \\
& & z5P2 &:= -z3P1 = 9 \times 10^{-3}
\end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор $rP2$.

$$rP2 := \begin{pmatrix} y1P2 & z1P2 \\ y2P2 & z2P2 \\ y3P2 & z3P2 \\ y4P2 & z4P2 \\ y5P2 & z5P2 \\ y2P2 & z2P2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0.1 & 0 \\ 0.07 & -9 \times 10^{-3} \\ 0.08 & 0 \\ 0.07 & 9 \times 10^{-3} \\ 0.1 & 0 \end{pmatrix}$$

Силу $P2$ спрямовано до вісі x під кутом β . Задамо матрицю $\Phi1P2$ для обертання вектора сили $P2$ навколо вісі y , а потім матрицю $\Phi2P2$ – для обертання навколо вісі x . Обертання відбувається проти годинникової стрілки.

$$\begin{aligned}
\Phi1P2 &:= \begin{pmatrix} \cos(45^0) & \sin(45^0) \\ -\sin(45^0) & \cos(45^0) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.707 & 0.707 \\ -0.707 & 0.707 \end{pmatrix} \\
\Phi2P2 &:= \begin{pmatrix} \cos(\beta) & \sin(\beta) \\ -\sin(\beta) & \cos(\beta) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.625 & 0.781 \\ -0.781 & 0.625 \end{pmatrix}
\end{aligned}$$

Початковою точкою вектора сили $P2$ є точка B . Тому задамо матрицю паралельного переносу $PP2$ для переносу оберненого вектора $rP2$ в цю точку.

$$PP2 := \begin{pmatrix} y2 & z2 \\ y2 & z2 \\ y2 & z2 \\ y2 & z2 \\ y2 & z2 \\ y2 & z2 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.3 & 0 \\ 0.3 & 0 \\ 0.3 & 0 \\ 0.3 & 0 \\ 0.3 & 0 \\ 0.3 & 0 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор $VP2$ – вектор сили $P2$.

$$VP2 := rP2 \cdot \Phi1P2 \cdot \Phi2P2 + \Pi P2 = \begin{pmatrix} 0 & -0.354 \\ 0.047 & -0.266 \\ 0.041 & -0.296 \\ 0.038 & -0.283 \\ 0.025 & -0.283 \\ 0.047 & -0.266 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили $P3$. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} y1P3 &:= 0 & y2P3 &:= \frac{|P3|}{\mu} = 0.16 \\ z1P3 &:= 0 & z2P3 &:= 0 \\ y3P3 &:= y2P3 - 0.03 = 0.13 & y4P3 &:= y2P3 - 0.02 = 0.14 \\ z3P3 &:= z2P3 - 0.009 = -9 \times 10^{-3} & z4P3 &:= z2P3 = 0 \\ & & y5P3 &:= y3P3 = 0.13 \\ & & z5P3 &:= -z3P3 = 9 \times 10^{-3} \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор $rP3$.

$$rP3 := \begin{pmatrix} y1P3 & z1P3 \\ y2P3 & z2P3 \\ y3P3 & z3P3 \\ y4P3 & z4P3 \\ y5P3 & z5P3 \\ y2P3 & z2P3 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0.16 & 0 \\ 0.13 & -9 \times 10^{-3} \\ 0.14 & 0 \\ 0.13 & 9 \times 10^{-3} \\ 0.16 & 0 \end{pmatrix}$$

Силу $P3$ спрямовано до вісі x під кутом γ . Задамо матрицю $\Phi1P3$ для обертання вектора сили $P3$ навколо вісі y , а потім матрицю $\Phi2P3$ – для обертання навколо вісі x . Обертання відбувається за годинниковою стрілкою.

$$\begin{aligned} \Phi1P3 &:= - \begin{pmatrix} \cos(135^0) & \sin(135^0) \\ -\sin(135^0) & \cos(135^0) \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} 0.707 & 0.707 \\ -0.707 & 0.707 \end{pmatrix} \\ \Phi2P3 &:= \begin{pmatrix} \cos(\gamma) & \sin(\gamma) \\ -\sin(\gamma) & \cos(\gamma) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.8 & 0.6 \\ -0.6 & 0.8 \end{pmatrix} \end{aligned}$$

Початковою точкою вектора сили P3 є точка C. Тому задамо матрицю паралельного переносу ПP3 для переносу оберненого вектора rP3 в цю точку.

$$\Pi P3 := \begin{pmatrix} y6 & z6 \\ y6 & z6 \\ y6 & z6 \\ y6 & z6 \\ y6 & z6 \\ y6 & z6 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.5 \\ 0.3 & 0.5 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VP3 – вектор сили P3.

$$VP3 := rP3 \cdot \Phi1P3 \cdot \Phi2P3 + \Pi P3 = \begin{pmatrix} 0.283 & 0.2 \\ 0.124 & 0.186 \\ 0.154 & 0.18 \\ 0.144 & 0.188 \\ 0.153 & 0.198 \\ 0.124 & 0.186 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили P4. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} y1P4 &:= 0 & y2P4 &:= \frac{|P4|}{\mu} = 0.01 \\ z1P4 &:= 0 & z2P4 &:= 0 \\ y3P4 &:= y2P4 - 0.02 = 9.6 \times 10^{-3} & y4P4 &:= y2P4 - 0.015 = 8.5 \times 10^{-3} \\ z3P4 &:= z2P4 - 0.009 = -9 \times 10^{-3} & z4P4 &:= z2P4 = 0 \\ & & y5P4 &:= y3P4 = 9.6 \times 10^{-3} \\ & & z5P4 &:= -z3P4 = 9 \times 10^{-3} \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rP4.

$$rP4 := \begin{pmatrix} y1P4 & z1P4 \\ y2P4 & z2P4 \\ y3P4 & z3P4 \\ y4P4 & z4P4 \\ y5P4 & z5P4 \\ y2P4 & z2P4 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0.01 & 0 \\ 9.6 \times 10^{-3} & -9 \times 10^{-3} \\ 8.5 \times 10^{-3} & 0 \\ -9.6 \times 10^{-3} & 9 \times 10^{-3} \\ 0.01 & 0 \end{pmatrix}$$

Силу P4 спрямовано до вісі z під кутом α . Задамо матрицю $\Phi P4$ для обертання вектора сили P4 навколо вісі z. Обертання відбувається проти годинникової стрілки.

$$\Phi P4 := \begin{pmatrix} \cos(\alpha) & \sin(\alpha) \\ -\sin(\alpha) & \cos(\alpha) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.707 & 0.707 \\ -0.707 & 0.707 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора сили P4 є точка G. Тому задамо матрицю паралельного переносу $\Pi P4$ для переносу оберненого вектора $gP4$ в цю точку.

$$\Pi P4 := \begin{pmatrix} y4 & z4 \\ y4 & z4 \\ y4 & z4 \\ y4 & z4 \\ y4 & z4 \\ y4 & z4 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0.5 \\ 0 & 0.5 \\ 0 & 0.5 \\ 0 & 0.5 \\ 0 & 0.5 \\ 0 & 0.5 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор $VP4$ – вектор сили P4.

$$VP4 := rP4 \cdot \Phi P4 + \Pi P4 = \begin{pmatrix} -0.212 & 0.15 \\ -0.161 & 0.119 \\ -0.173 & 0.137 \\ -0.173 & 0.127 \\ -0.182 & 0.122 \\ -0.161 & 0.119 \end{pmatrix}$$

Перейдемо до побудови вектору моменту. Спочатку задамо масштабний коефіцієнт $\mu1 = 4.5 \cdot 10^2 \text{ N}\cdot\text{m}$.

Будуємо вектор моменту M. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 y1M &:= 0 & y2M &:= -\frac{|M|}{\mu} = -0.111 \\
 z1M &:= 0 & z2M &:= 0 \\
 y3M &:= y2M + 0.03 = -0.081 & y4M &:= y2M + 0.02 = 0.091 \\
 z3M &:= z2M - 0.009 = -9 \times 10^{-3} & z4M &:= z2M = 0 \\
 & & y5M &:= y3M = -0.081 \\
 & & z5M &:= -z3M = 9 \times 10^{-3}
 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rM .

$$rM := \begin{pmatrix} y1M & z1M \\ y2M & z2M \\ y3M & z3M \\ y4M & z4M \\ y5M & z5M \\ y2M & z2M \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -0.111 & 0 \\ -0.081 & -9 \times 10^{-3} \\ -0.091 & 0 \\ -0.081 & 9 \times 10^{-3} \\ -0.111 & 0 \end{pmatrix}$$

Момент M спрямовано до вісі y під кутом γ . Задамо матрицю ΦM для обертання вектора моменту M навколо вісі y . Обертання відбувається за годинниковою стрілкою.

$$\Phi M := - \begin{pmatrix} \cos(\gamma) & \sin(\gamma) \\ -\sin(\gamma) & \cos(\gamma) \end{pmatrix} = - \begin{pmatrix} 0.8 & 0.6 \\ -0.6 & 0.8 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора моменту M є точка перетину діагоналей. Тому задамо матрицю паралельного переносу PM для переносу оберненого вектора rM в цю точку.

$$PM := \begin{pmatrix} 0.03 & -0.204 \\ 0.03 & -0.204 \\ 0.03 & -0.204 \\ 0.03 & -0.204 \\ 0.03 & -0.204 \\ 0.03 & -0.204 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VM – вектор моменту M .

$$VM := rM \cdot \Phi M + \Pi M = \begin{pmatrix} 0.03 & -0.204 \\ -0.081 & -0.206 \\ -0.051 & -0.196 \\ -0.061 & -0.206 \\ -0.051 & -0.214 \\ -0.081 & -0.206 \end{pmatrix}$$

Будуємо головний момент системи МО. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} y1MO &:= 0 & y2MO &:= \frac{|MO|}{\mu 1} = 0.132 \\ z1MO &:= 0 & z2MO &:= 0 \\ y3MO &:= y2MO - 0.04 = 0.092 & y4MO &:= y2MO - 0.03 = 0.102 \\ z3MO &:= z2MO - 0.009 = -9 \times 10^{-3} & z4MO &:= z2MO = 0 \\ & & y5MO &:= y3MO = 0.092 \\ & & z5MO &:= -z3MO = 9 \times 10^{-3} \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rMO.

$$rMO := \begin{pmatrix} y1MO & z1MO \\ y2MO & z2MO \\ y3MO & z3MO \\ y4MO & z4MO \\ y5MO & z5MO \\ y2MO & z2MO \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0.132 & 0 \\ 0.092 & -9 \times 10^{-3} \\ 0.102 & 0 \\ 0.092 & 9 \times 10^{-3} \\ 0.132 & 0 \end{pmatrix}$$

Головний момент МО спрямовано до вісі у під кутом $\phi 1$. Задамо матрицю ФМО для обертання головного вектора МО.

$$\Phi MO := \begin{pmatrix} \cos(\phi 1) & \sin(\phi 1) \\ -\sin(\phi 1) & \cos(\phi 1) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -0.086 & -0.996 \\ 0.996 & -0.086 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VMO – головний момент системи.

$$VMO := rMO \cdot \Phi MO = \begin{pmatrix} 0.071 & -3.553 \times 10^{-3} \\ 0.06 & -0.135 \\ 0.072 & -0.096 \\ 0.062 & -0.105 \\ 0.054 & -0.095 \\ 0.06 & -0.135 \end{pmatrix}$$

Будуємо головний вектор R. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} y1R &:= 0 & y2R &:= \frac{|R|}{\mu} = 0.171 \\ z1R &:= 0 & z2R &:= 0 \\ y3R &:= y2R - 0.04 = 0.131 & y4R &:= y2R - 0.03 = 0.141 \\ z3R &:= z2R - 0.009 = -9 \times 10^{-3} & z4R &:= z2R = 0 \\ & & y5R &:= y3R = 0.131 \\ & & z5R &:= -z3R = 9 \times 10^{-3} \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rR.

$$rR := \begin{pmatrix} y1R & z1R \\ y2R & z2R \\ y3R & z3R \\ y4R & z4R \\ y5R & z5R \\ y2R & z2R \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0.171 & 0 \\ 0.131 & -9 \times 10^{-3} \\ 0.141 & 0 \\ 0.131 & 9 \times 10^{-3} \\ 0.171 & 0 \end{pmatrix}$$

Головний вектор R спрямовано до вісі у під кутом ϕ . Задамо матрицю ΦR для обертання головного вектора R.

$$\Phi R := \begin{pmatrix} \cos(\phi) & \sin(\phi) \\ -\sin(\phi) & \cos(\phi) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -0.296 & -0.955 \\ 0.955 & -0.296 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VR – головний вектор системи.

$$VR := rR \cdot \Phi R = \begin{pmatrix} 0.071 & -3.553 \times 10^{-3} \\ 0.021 & -0.167 \\ 0.024 & -0.131 \\ 0.029 & -0.138 \\ 0.041 & -0.126 \\ 0.021 & -0.167 \end{pmatrix}$$

Додаток №5. Визначення реакцій опор та зусиль для рівноваги твердого тіла.

Для побудови векторів сил спочатку задамо масштабний коефіцієнт $\mu = 10^3 \text{ N}$.

Будуємо вектор реакції X_A . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} x1XA &:= 0 & x2XA &:= \frac{XA}{\mu} = 1.781 \\ z1XA &:= 0 & z2XA &:= 0 \\ x3XA &:= x2XA - 0.5 = 1.281 & x4XA &:= x2XA - 0.3 = 1.481 \\ z3XA &:= z2XA + 0.25 = 0.25 & z4XA &:= z2XA = 0 \\ & & x5XA &:= x3XA = 1.281 \\ & & z5XA &:= -z3XA = -0.25 \end{aligned}$$

Початковою точкою вектора реакції X_A є точка A – точка початку координат.

Отримуємо вектор VXA – вектор реакції X_A .

$$VXA := \begin{pmatrix} x1XA & z1XA \\ x2XA & z2XA \\ x3XA & z3XA \\ x4XA & z4XA \\ x5XA & z5XA \\ x2XA & z2XA \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 1.781 & 0 \\ 1.281 & 0.25 \\ 1.481 & 0 \\ 1.281 & -0.25 \\ 1.781 & 0 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції Z_A . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 x1ZA &:= 0 & x2ZA &:= 0 \\
 z1ZA &:= 0 & z2ZA &:= \frac{ZA}{\mu} = 3.038 \\
 x3ZA &:= x2ZA - 0.2 = -0.2 & x4ZA &:= x2ZA = 0 \\
 z3ZA &:= z2ZA - 0.9 = 2.138 & z4ZA &:= z2ZA - 0.4 = 2.638 \\
 x5ZA &:= -x3ZA = 0.2 \\
 z5ZA &:= z3ZA = 2.138
 \end{aligned}$$

Початковою точкою вектора реакції ZA є точка A – точка початку координат.

Отримуємо вектор VZA – вектор реакції ZA.

$$VZA := \begin{pmatrix} x1ZA & z1ZA \\ x2ZA & z2ZA \\ x3ZA & z3ZA \\ x4ZA & z4ZA \\ x5ZA & z5ZA \\ x2ZA & z2ZA \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 3.038 \\ -0.2 & 2.138 \\ 0 & 2.638 \\ 0.2 & 2.138 \\ 0 & 3.038 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції YA. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 x1YA &:= 0 & x2YA &:= \frac{YA}{\mu} = -2 \\
 z1YA &:= 0 & z2YA &:= 0 \\
 x3YA &:= x2YA + 0.5 = -1.5 & x4YA &:= x2YA + 0.3 = 0.3 \\
 z3YA &:= z2YA + 0.25 = 0.25 & z4YA &:= z2YA = 0 \\
 x5YA &:= x3YA = -1.5 \\
 z5YA &:= -z3YA = -0.25
 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rYA.

$$rYA := \begin{pmatrix} x1YA & z1YA \\ x2YA & z2YA \\ x3YA & z3YA \\ x4YA & z4YA \\ x5YA & z5YA \\ x2YA & z2YA \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -2 & 0 \\ -1.5 & 0.25 \\ -1.7 & 0 \\ -1.5 & -0.25 \\ -2 & 0 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора реакції YA є точка A – точка початку ко-

ординат. Вектор реакції YA паралелен вісі y , тобто введемо матрицю повороту ΦYA .

$$\Phi YA := \begin{pmatrix} \cos(45^0) & \sin(45^0) \\ -\sin(45^0) & \cos(45^0) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.707 & 0.707 \\ -0.707 & 0.707 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VYA – вектор реакції YA .

$$VYA := rYA \cdot \Phi YA = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -1.414 & -1.414 \\ -1.237 & -0.884 \\ -1.202 & -1.202 \\ -0.884 & -1.237 \\ -1.414 & -1.414 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили P . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} x1P &:= 0 & x2P &:= \frac{P}{\mu} = 2 \\ z1P &:= 0 & z2P &:= 0 \\ x3P &:= x2P - 0.5 = 1.5 & x4P &:= x2P - 0.3 = 1.7 \\ z3P &:= z2P + 0.25 = 0.25 & z4P &:= z2P = 0 \\ x5P &:= x3P = 1.5 \\ z5P &:= -z3P = -0.25 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rP .

$$rP := \begin{pmatrix} x1P & z1P \\ x2P & z2P \\ x3P & z3P \\ x4P & z4P \\ x5P & z5P \\ x2P & z2P \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 2 & 0 \\ 1.5 & 0.25 \\ 1.7 & 0 \\ 1.5 & -0.25 \\ 2 & 0 \end{pmatrix}$$

Вектор сили P паралелен вісі y , тобто введемо матрицю повороту ΦP .

$$\Phi P := \begin{pmatrix} \cos(45^0) & \sin(45^0) \\ -\sin(45^0) & \cos(45^0) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.707 & 0.707 \\ -0.707 & 0.707 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора сили P є точка D . Тому задамо матрицю паралельного переносу ΠP для переносу оберненого вектора rP в цю точку.

$$X1P := \frac{a}{1m} \cdot \sin(\alpha) = 0.5 \quad Z1P := \frac{a}{1m} \cdot \cos(\alpha) = 0.866$$

$$\Pi P := \begin{pmatrix} X1P & Z1P \\ X1P & Z1P \\ X1P & Z1P \\ X1P & Z1P \\ X1P & Z1P \\ X1P & Z1P \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.5 & 0.866 \\ 0.5 & 0.866 \\ 0.5 & 0.866 \\ 0.5 & 0.866 \\ 0.5 & 0.866 \\ 0.5 & 0.866 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VP – вектор сили P .

$$VP := rP \cdot \Phi P + \Pi P = \begin{pmatrix} 0.5 & 0.866 \\ 1.914 & 2.28 \\ 1.419 & 2.068 \\ 1.702 & 2.068 \\ 1.702 & 1.785 \\ 1.914 & 2.28 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили G . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned} x1G &:= 0 & x2G &:= \frac{-G}{\mu} = -8 \\ z1G &:= 0 & z2G &:= 0 \\ x3G &:= x2G - 0.12 = -0.12 & x4G &:= x2G = 0 \\ z3G &:= z2G + 1 = -7 & z4G &:= z2G + 0.5 = -7.5 \\ & & x5G &:= -x3G = 0.12 \\ & & z5G &:= z3G = 7 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rG .

$$rG := \begin{pmatrix} x1G & z1G \\ x2G & z2G \\ x3G & z3G \\ x4G & z4G \\ x5G & z5G \\ x2G & z2G \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & -8 \\ -0.12 & -7 \\ 0 & -7.5 \\ 0.12 & -7 \\ 0 & -8 \end{pmatrix}$$

Вектор сили G паралелен вісі z.

Початковою точкою вектора сили G є точка O. Тому задамо матрицю паралельного переносу ПG для переносу вектора rG в цю точку.

$$X1G := \frac{1}{2} \cdot \left(\frac{c}{1m} \cos(\gamma) \cdot \cos(45^0) \right) = 0.636$$

$$Z1G := \frac{1}{2} \cdot \left(\frac{c}{1m} \cos(\gamma) \cdot \sin(45^0) \right) = 0.636$$

$$ПG := \begin{pmatrix} X1G & Z1G \\ X1G & Z1G \\ X1G & Z1G \\ X1G & Z1G \\ X1G & Z1G \\ X1G & Z1G \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0.636 & 0.636 \\ 0.636 & 0.636 \\ 0.636 & 0.636 \\ 0.636 & 0.636 \\ 0.636 & 0.636 \\ 0.636 & 0.636 \end{pmatrix}$$

Отримуємо вектор VG – вектор сили G.

$$VG := rG + ПG = \begin{pmatrix} 0.636 & 0.636 \\ 0.636 & -7.364 \\ 0.516 & -6.364 \\ 0.636 & -6.864 \\ 0.756 & -6.364 \\ 0.636 & -7.364 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції XB. Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 x1XB &:= 0 & x2XB &:= \frac{XB}{\mu} = -5.673 \\
 z1XB &:= 0 & z2XB &:= 0 \\
 x3XB &:= x2XB + 1.2 = -4.473 & x4XB &:= x2XB + 0.6 = -5.073 \\
 z3XB &:= z2XB + 0.25 = 0.25 & z4XB &:= z2XB = 0 \\
 & & x5XB &:= x3XB = 4.473 \\
 & & z5XB &:= -z3XB = -0.25
 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rXB .

$$rXB := \begin{pmatrix} x1XB & z1XB \\ x2XB & z2XB \\ x3XB & z3XB \\ x4XB & z4XB \\ x5XB & z5XB \\ x2XB & z2XB \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -5.673 & 0 \\ -4.473 & 0.25 \\ -5.073 & 0 \\ -4.473 & -0.25 \\ -5.673 & 0 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора реакції XB є точка B . Тому задамо матрицю паралельного переносу ΠXB для переносу вектора rXB в цю точку.

$$\begin{aligned}
 X1XB &:= \frac{b}{1m} \cdot \sin(45^0) = 1.273 & Z1G &:= \frac{b}{1m} \cdot \cos(45^0) = 1.273 \\
 \Pi XB &:= \begin{pmatrix} X1XB & Z1XB \\ X1XB & Z1XB \\ X1XB & Z1XB \\ X1XB & Z1XB \\ X1XB & Z1XB \\ X1XB & Z1XB \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 1.273 \end{pmatrix}
 \end{aligned}$$

Отримуємо вектор VXB – вектор реакції XB .

$$VXB := rXB + \Pi XB = \begin{pmatrix} 1.273 & 1.273 \\ -4.4 & 1.273 \\ -3.2 & 1.473 \\ -3.8 & 1.273 \\ -3.2 & 1.073 \\ -4.4 & 1.273 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор реакції ZB . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 x1ZB &:= 0 & x2ZB &:= 0 \\
 z1ZB &:= 0 & z2ZB &:= \frac{ZB}{\mu} = 11.704 \\
 x3ZB &:= x2ZB + 0.15 = 0.15 & x4ZB &:= x2ZB = 0 \\
 z3ZB &:= z2ZB - 1.8 = 9.904 & z4ZB &:= z2ZB - 0.8 = 10.904 \\
 & & x5ZB &:= -x3ZB = -0.15 \\
 & & z5ZB &:= z3ZB = 9.904
 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rZB .

$$rZB := \begin{pmatrix} x1ZB & z1ZB \\ x2ZB & z2ZB \\ x3ZB & z3ZB \\ x4ZB & z4ZB \\ x5ZB & z5ZB \\ x2ZB & z2ZB \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 11.704 \\ 0.15 & 9.904 \\ 0 & 10.904 \\ -0.15 & 9.904 \\ 0 & 11.704 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора реакції ZB є точка B . Тому задамо матрицю паралельного переносу ΠZB для переносу вектора rZB в цю точку.

$$\begin{aligned}
 X1ZB &:= X1XB = 1.273 & Z1ZB &:= Z1ZB = 1.273 \\
 \Pi ZB &:= \begin{pmatrix} X1ZB & Z1ZB \\ X1ZB & Z1ZB \\ X1ZB & Z1ZB \\ X1ZB & Z1ZB \\ X1ZB & Z1ZB \\ X1ZB & Z1ZB \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 1.273 \end{pmatrix}
 \end{aligned}$$

Отримуємо вектор VZB – вектор реакції ZB .

$$VZB := rZB + \Pi ZB = \begin{pmatrix} 1.273 & 1.273 \\ 1.273 & 12.977 \\ 1.423 & 11.177 \\ 1.273 & 12.177 \\ 1.123 & 11.177 \\ 1.273 & 12.273 \end{pmatrix}$$

Будуємо вектор сили S . Спочатку задамо точки, з яких складається зображення вектора.

$$\begin{aligned}
 x1S &:= 0 & x2S &:= \frac{S}{\mu} = -7.784 \\
 z1S &:= 0 & z2S &:= 0 \\
 x3S &:= x2S + 1.8 = -5.984 & x4S &:= x2S + 0.8 = -6.984 \\
 z3S &:= z2S - 0.15 = -0.15 & z4S &:= z2S = 0 \\
 & & x5S &:= x3S = -5.984 \\
 & & z5S &:= -z3S = 0.15
 \end{aligned}$$

Отримуємо радіус-вектор rS .

$$rS := \begin{pmatrix} x1S & z1S \\ x2S & z2S \\ x3S & z3S \\ x4S & z4S \\ x5S & z5S \\ x2S & z2S \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 0 & 0 \\ -7.784 & 0 \\ -5.984 & -0.15 \\ -6.984 & 0 \\ -5.984 & 0.15 \\ -7.784 & 0 \end{pmatrix}$$

Вектор сили S розташовано до вісі x під кутом β , тобто введемо матрицю повороту ΦS .

$$\Phi S := \begin{pmatrix} \cos(\beta) & \sin(\beta) \\ -\sin(\beta) & \cos(\beta) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} -0.866 & 0.5 \\ -0.5 & -0.866 \end{pmatrix}$$

Початковою точкою вектора сили S є точка C . Тому задамо матрицю паралельного переносу PS для переносу оберненого вектора rS в цю точку.

$$\begin{aligned}
 X1S &:= \frac{c}{lm} \cdot \cos(45^0) = 1.456 & Z1S &:= \frac{c}{lm} \cdot \sin(45^0) = 1.456 \\
 PS &:= \begin{pmatrix} X1S & Z1S \\ X1S & Z1S \\ X1S & Z1S \\ X1S & Z1S \\ X1S & Z1S \\ X1S & Z1S \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 1.456 & 1.456 \\ 1.456 & 1.456 \\ 1.456 & 1.456 \\ 1.456 & 1.456 \\ 1.456 & 1.456 \\ 1.456 & 1.456 \end{pmatrix}
 \end{aligned}$$

Отримуємо вектор VS – вектор сили S .

$$VS := rS \cdot \Phi S + \Pi S = \begin{pmatrix} 1.456 & 1.456 \\ 8.198 & -2.436 \\ 6.714 & -1.406 \\ 7.505 & -2.036 \\ 6.564 & -1.666 \\ 8.198 & -2.436 \end{pmatrix}$$

СПИСОК РЕКОМЕНДОВАНОЇ ЛІТЕРАТУРИ

1. **Бутенин, Н. В.** Курс теоретической механики : в 2 т. [Текст] / Н. В. Бутенин, Я. Л. Лунц, Д. Р. Меркин. – СПб.: Лань, 2009. – 736 с.
2. **Яблонский, А. А.** Курс теоретической механики. Статика и кинематика [Текст] / А. А. Яблонский, В. М. Никифорова. – СПб.: Интеграл-Пресс, 2007. – 608 с.
3. **Павловський, М. А.** Теоретична механіка [Текст] / М. А. Павловський. – К.: Техніка, 2002.
4. **Мещерский, И. В.** Задачи по теоретической механике : учеб. пособие для вузов по дисциплине "Теоретическая механика" [Текст] / И. В. Мещерский; под ред. В. А. Пальмова, Д. Р. Меркина. – СПб.: Лань, 2008. – 448 с.
5. **Яблонский, А. А.** Сборник заданий для курсовых работ по теоретической механике [Текст] / А. А. Яблонский. – М.: КноРус, 2010. – 400 с.
6. **Тарг, С. М.** Краткий курс теоретической механики [Текст] / С. М. Тарг. – М.: Высшая школа, 2010. – 416 с.
7. **Бать, М. И.** Теоретическая механика в примерах и задачах. Том 1. Статика и кинематика. [Текст] / М. И. Бать, Г. Ю. Джанелидзе, А. С. Кельзон. – СПб.: Лань, 2010. – 672 с.
8. **Бертяев, В. Д.** Теоретическая механика на базе Mathcad. Практикум [Текст] / В. Д. Бертяев. – СПб.: БХВ-Петербург, 2005. – 752 с.
9. **Макаров, Е. А.** Инженерные расчёты в Mathcad 15. Учебный курс. [Текст] / Е. А. Макаров. – СПб.: Питер, 2011. – 400 с.
10. **Фролов, В. П.** Короткий довідник з теоретичної механіки (статика): методичні вказівки [Текст] / В. П. Фролов, М. Р. Ткач. – Миколаїв: НУК, 2012. – 50 с.
11. **Ткач, М. Р.** Теоретична механіка. Статика. Розрахунково-графічні завдання [Текст] / М. Р. Ткач, В. А. Вещало, П. О. Степанов. – Миколаїв: НУК, 2014. – 46 с.
12. **Ткач, М. Р.** Теоретическая механика. Статика. Иллюстративные материалы [Текст] / М. Р. Ткач, В. П. Фролов. – Николаев: НУК, 2011. – 90 с.

ЗМІСТ

<i>Завдання № 1. Рівновага твердого тіла під дією довільної плоскої системи сил</i>	3
<i>Завдання № 2 Розрахунок реакцій опор та сил в стрижнях плоскої ферми</i>	7
<i>Завдання № 3. Визначення реакції опор конструкції, складеної з двох частин</i>	11
<i>Завдання № 4. Приведення просторової системи довільно розташованих сил до простішого виду</i>	15
<i>Завдання № 5. Визначення реакцій опор та зусиль для рівноваги твердого тіла у просторі</i>	19
<i>Завдання № 6. Визначення положення центру тяжіння плоскої фігури</i>	23
<i>Задача №1. Рівновага твердого тіла під дією довільної плоскої системи сил</i>	26
<i>Задача №2.1. Розрахунок реакцій опор та сил в стрижнях плоскої ферми методом вирізання вузлів</i>	31
<i>Задача №2.2. Розрахунок реакцій опор та сил в стрижнях плоскої ферми матричним методом</i>	41
<i>Задача №3. Визначення реакції опор конструкції, складеної з двох частин</i>	50
<i>Задача №4. Приведення просторової системи довільно розташованих сил до простішого виду</i>	59
<i>Задача №5. Визначення реакцій опор та зусиль для рівноваги твердого тіла у просторі</i>	69
<i>Задача №6. Визначення положення центру тяжіння плоскої фігури</i>	81
<i>Додатки</i>	89
<i>Список рекомендованої літератури</i>	130